

**WO 02/070913 A1**



OAPI-Patent (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

*Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen.*

**Erklärung gemäß Regel 4.17:**

— *Erfindererklärung (Regel 4.17 Ziffer iv) nur für US*

**Veröffentlicht:**

— *mit internationalem Recherchenbericht*

---

**(57) Zusammenfassung:** Eine Kupplungsanordnung, insbesondere für ein Kraftfahrzeug, umfasst eine mit Fluid gefüllte oder füllbare Gehäuseanordnung (12), wenigstens ein mit der Gehäuseanordnung (12) gemeinsam drehbares erstes Reiborgan (22) und wenigstens ein mit einem Abtriebsorgan (18) gemeinsam drehbares zweites Reiborgan (24), welches zur Herstellung einer Reibwechselwirkung in Anlage an wenigstens einem ersten Reiborgan (22) bringbar ist. Dabei ist vorgesehen, dass wenigstens ein Reiborgan (22, 24) zur Erzeugung einer die Reiborgane (22, 24) wenigstens bereichsweise umströmenden Fluidzirkulation ausgebildet ist.

## Kupplungsanordnung

### [Technisches Gebiet]

Die vorliegende Erfindung betrifft eine Kupplungsanordnung, insbesondere für  
5 ein Kraftfahrzeug, umfassend eine mit Fluid gefüllte oder füllbare Gehäuseanordnung, wenigstens ein mit der Gehäuseanordnung gemeinsam drehbares erstes Reiborgan und wenigstens ein mit einem Abtriebsorgan gemeinsam drehbares zweites Reiborgan, welches zur Herstellung einer Reibwechselwirkung in Anlage an wenigstens einem ersten Reiborgan bringbar  
10 ist.

### [Stand der Technik]

Eine derartige im Allgemeinen auch als nasslaufende Kupplung bekannte Kupplungsanordnung ist beispielsweise aus der DE 199 17 893 A1 bekannt. Diese  
15 Kupplungsanordnung umfasst mehrere in Reibwechselwirkung miteinander bringbare Reiborgane, im Allgemeinen als Lamellen bezeichnet. Durch einen Kupplungskolben können diese Lamellen gegeneinander gepresst werden, so dass zwischen der Gehäuseanordnung und einer Abtriebswelle eine durch coulombsche Reibung erzeugte Drehmomentübertragung erhalten werden kann.  
20 Insbesondere im Schlupfbetrieb, beispielsweise beim Anfahren, wird durch die reibend aneinander abgleitenden Reiborgane zumindest ein Teil des Antriebsmomentes des Antriebsaggregats in Wärme umgesetzt. Vor allem bei länger anhaltenden Schlupfzuständen, wie z.B. beim Anfahren am Berg, kann dies zu einer Überhitzung im Bereich der Reiborgane und ggf. zur Beschädigung  
25 von Reibbelägen derselben führen. Um für Kühlung zu sorgen, ist eine Fluidströmungsanordnung vorgesehen, durch welche, beispielsweise durch eine in der Getriebeanordnung vorgesehene Fluidförderpumpe Fluid in die Gehäuseanordnung eingeleitet werden kann und aus der Gehäuseanordnung abgezogen werden kann. Das Fluid strömt dabei entlang der Reiborgane, nimmt

Wärme auf und transportiert diese Wärme aus dem Bereich der Kupplungsanordnung heraus. Das beim Durchströmen der Kupplungsanordnung erwärmte Fluid kann beispielsweise in einem Getriebekühler dann wieder gekühlt werden. Die auf diese Art und Weise aufgebaute Fluidströmung ist  
5 vergleichsweise langsam und führt beispielsweise dazu, dass die verschiedenen Reiborgane mit einer Fluidmenge von etwa 10 l/min umströmt werden. Bei sehr starken Belastungen kann auch mit dieser Umströmung oftmals nicht die erforderliche Wärmeabfuhr erreicht werden.

10 **[Aufgabe der Erfindung]**

Es ist die Aufgabe der vorliegenden Erfindung, eine nasslaufende Kupplungsanordnung, insbesondere für ein Kraftfahrzeug, bereitzustellen, bei welcher auch bei starker Belastung die Gefahr einer zumindest lokalen Überhitzung weitgehend ausgeschlossen werden kann.

15

**[Darstellung der Erfindung]**

Erfindungsgemäß wird diese Aufgabe gelöst durch eine Kupplungsanordnung, insbesondere für ein Kraftfahrzeug, umfassend eine mit Fluid gefüllte oder füllbare Gehäuseanordnung, wenigstens ein mit der Gehäuseanordnung  
20 gemeinsam drehbares erstes Reiborgan und wenigstens ein mit einem Abtriebsorgan gemeinsam drehbares zweites Reiborgan, welches zur Herstellung einer Reibwechselwirkung in Anlage an wenigstens einem ersten Reiborgan bringbar ist.

25 Dabei ist dann weiter vorgesehen, dass wenigstens ein Reiborgan zur Erzeugung einer die Reiborgane wenigstens bereichsweise umströmenden Fluidzirkulation ausgebildet ist.

- Da bei der erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung also durch die Reiborgane selbst eine diese umströmende Fluidzirkulation induziert wird, wobei nicht ausgeschlossen sein soll, dass noch andere Elemente zur Erzeugung der Fluidzirkulation beitragen, wird erreicht, dass das in der Gehäuseanordnung vorhandene Fluid, bevor es im Rahmen der allgemein vorhandenen Fluidströmung ausgetauscht wird, mehrfach an den Reiborganen entlang strömt und somit auf Grund der vorhandenen Wärmespeicherkapazität des Fluids mit diesem auch deutlich mehr Wärme abgeführt werden kann, als dies beim nur einmaligen Strömen entlang der Reiborgane möglich wäre. Diese Anordnung ist besonders bei kurzzeitigen, starken Belastungen vorteilhaft, welche dann zu einer Erhöhung der Temperatur des Fluids führen. Im Rahmen des allgemein vorhandenen Fluidaustausches wird dieses auf deutlich höhere Temperaturen gebrachte Fluid jedoch aus der Gehäuseanordnung abgezogen und im Getriebekühler oder einem sonstigen Kühler wieder auf normale Temperatur gebracht. Es lassen sich durch die erfindungsgemäße, mittels der Reiborgane selbst induzierte Fluidzirkulation Strömungen induzieren, bei welchen die Reiborgane oder zumindest ein Teil derselben mit einer Fluidmenge von 3000 l/min umströmt werden.
- Eine Maßnahme, durch welche eine sehr hohe Fluidfördereffizienz bereitgestellt werden kann, ist, dass wenigstens ein erstes Reiborgan und wenigstens ein zweites Reiborgan zur Erzeugung der Fluidzirkulation ausgebildet sind. Vorzugsweise kann vorgesehen sein, dass wenigstens ein erstes Reiborgan wenigstens eine Fluidförderfläche aufweist und dass wenigstens ein zweites Reiborgan wenigstens eine Fluidförderfläche aufweist. Es sei hier darauf hingewiesen, dass im Sinne der vorliegenden Erfindung eine Fluidförderfläche eine derartige Fläche ist, welche auf das zur Zirkulation anzuregende Fluid einwirkt, um dieses in Bewegung zu versetzen, also beispielsweise um dem Fluid eine Strömungsgeschwindigkeit in Umfangsrichtung zu geben und somit dafür zu

sorgen, dass fliehkraftbedingt dieses Fluid sich nach radial außen bewegen wird. Gleichwohl ist eine Fluidförderfläche auch eine derartige Fläche, welche beispielsweise nach Art eines Turbinenrades zur Momentenabstützung eines zur Strömung angeregten Fluids sorgt und somit letztendlich insbesondere auch auf Grund der vorhandenen Drehzahldifferenz zwischen zwei Fluidförderflächen zur Förderung des Fluids und somit zur Erzeugung der die erfindungsgemäße Kühlwirkung induzierenden Fluidzirkulation beiträgt. Ein weiterer bedeutungsvoller Aspekt bei der vorliegenden Erfindung ist, dass durch die aufgebaute Fluidzirkulation nicht nur verbessert Wärme aus dem Bereich der thermisch beaufschlagten Oberflächen abgeführt werden kann, sondern dass durch Drehmomentenabstützung diese Fluidzirkulation auch nach Art einer Pumpe/Turbine-Anordnung zur Drehmomentübertragung beiträgt. Dies bedeutet, dass bei derartigen nasslaufenden Kupplungen die Drehmomentübertragungskapazität erhöht werden kann. Des Weiteren ist diese durch Fluidzirkulation erzeugte Drehmomentübertragung bereits in einem Zustand wirksam, in dem die reibend miteinander in Wechselwirkung bringbaren Oberflächenbereiche noch nicht in Kontakt stehen.

Um eine möglichst gute Fluidfördereffizienz bereitstellen zu können, kann gemäß der vorliegenden Erfindung vorgesehen sein, dass die wenigstens eine Fluidförderfläche eine Radialerstreckungskomponente und eine Axialerstreckungskomponente aufweist.

Beispielsweise kann vorgesehen sein, dass die wenigstens eine Fluidförderfläche wenigstens bereichsweise mit einer im Wesentlichen tangential orientierten Flächennormalen ausgebildet ist.

Bei einer besonders einfach aufzubauenden erfindungsgemäßen Ausgestaltungsform kann die wenigstens eine Fluidförderfläche dadurch vorgesehen

werden, dass das wenigstens eine erste Reiborgan oder/und das wenigstens eine zweite Reiborgan an wenigstens einer axialen Seite eine die wenigstens eine Fluidförderfläche bereitstellende Reibbelaganordnung aufweist. Dies kann beispielsweise realisiert werden, indem die wenigstens eine Fluidförderfläche  
5 wenigstens einen nutartigen Kanal in der Reibbelaganordnung in Umfangsrichtung begrenzende Wandung umfasst.

Um die Fluidfördereffizienz weiter erhöhen zu können, wird vorgeschlagen, dass das wenigstens eine erste Reiborgan oder/und das wenigstens eine zweite  
10 Reiborgan an beiden axialen Seiten jeweils Fluidförderflächen bereitstellende Reibbelaganordnungen aufweist.

Bei einer die Reibbelastung auf verschiedene Reiborgane besonders gut verteilenden Ausgestaltungsform kann vorgesehen sein, dass das wenigstens  
15 eine erste Reiborgan oder/und das wenigstens eine zweite Reiborgan nur an einer axialen Seite eine wenigstens eine Fluidförderfläche bereitstellende Reibbelaganordnung aufweist und dass der anderen axialen Seite eine Reibbelaganordnung eines weiteren Reiborgans gegenüberliegt.

20 In einer alternativen Ausgestaltungsform, welche eine hohe Fluidfördereffizienz bereitstellen kann, kann vorgesehen sein, dass das wenigstens eine erste Reiborgan oder/und das wenigstens eine zweite Reiborgan einen Reibbelagträger aufweist, welcher vorzugsweise an wenigstens einer axialen Seite eine Reibbelaganordnung trägt, und dass wenigstens eine Fluidförderfläche  
25 durch den Reibbelagträger bereitgestellt ist. Dies kann beispielsweise dadurch erreicht werden, dass der Reibbelagträger in Umfangsrichtung aufeinander folgende, axial zueinander versetzte Belagtrageabschnitte aufweist, welche durch Verbindungsabschnitte miteinander verbunden sind, und dass die wenigstens eine Fluidförderfläche durch einen Verbindungsabschnitt bereitgestellt ist.

Um den Aufbau so einfach als möglich vornehmen zu können, wird vorgeschlagen, dass der Reibbelagträger durch Umformen eines im Wesentlichen ringartigen Blechrohlings gebildet ist.

5

Weiter kann vorgesehen sein, dass an den zueinander axial versetzten Belagtrageabschnitten an deren jeweils voneinander weg gerichteten axialen Seiten Belagsegmente jeweiliger Reibbelaganordnungen vorgesehen sind.

- 10 Eine sehr hohe Fluidfördereffizienz kann erhalten werden, wenn eine Mehrzahl von in Umfangsrichtng aufeinander folgenden Fluidförderflächen an dem wenigstens einen ersten Reiborgan oder/und dem wenigstens einen zweiten Reiborgan vorgesehen ist.

- 15 Bei der erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung kann ein Anpresselement vorgesehen sein, durch welches die ersten und zweiten Reiborgane in Reibwechselwirkung miteinander bringbar sind, wobei durch das Anpresselement ein Innenraumbereich der Gehäuseanordnung in einen die Reiborgane enthaltenden ersten Raumbereich und einen zweiten Raumbereich unterteilt ist.

20

Wie bereits angesprochen, ist es vorteilhaft für einen nahezu permanenten Austausch des in der Gehäuseanordnung vorhandenen Fluids zu sorgen, um die darin gespeicherte Wärme abführen zu können. Es wird daher vorgeschlagen, dass eine Fluidströmungsanordnung vorgesehen ist zur Zufuhr von Fluid in den

25 ersten Raumbereich und zur Abfuhr von Fluid aus dem ersten Raumbereich im Wesentlichen unabhängig von der Fluidzirkulation.



Bei einer alternativen Ausgestaltungsform kann vorgesehen sein, dass der erste Raumbereich gegen Fluidaustausch im Wesentlichen vollständig abgeschlossen ist.

- 5 Zur Einstellung eines Drehmoment übertragenden Zustands kann vorgesehen sein, dass in den zweiten Raumbereich Fluid zur Beaufschlagung des Anpresselements zur Erzeugung der Reibwechselwirkung der Reiborgane einleitbar ist.
- 10 Bei einer alternativen Ausgestaltungsform kann der Drehmoment übertragende Zustand dadurch erhalten werden, dass das Anpresselement zur Erzeugung der Reibwechselwirkung durch eine im Wesentlichen außerhalb der Gehäuseanordnung vorgesehene Betätigungsanordnung beaufschlagbar ist.
- 15 Für eine möglichst gute Wärmeabfuhr aus dem Bereich der reibend miteinander wechselwirkenden Oberflächen ist eine möglichst starke Fluidzirkulation vorteilhaft. Daher kann gemäß einem weiteren vorteilhaften Aspekt der vorliegenden Erfindung vorgesehen sein, dass das wenigstens eine erste Reiborgan oder/und das wenigstens eine zweite Reiborgan einen Reibbelag-
- 20 träger mit einer zur Erzeugung der Fluidzirkulation beitragenden lappenartigen Abbiegung aufweist.

- Weiter ist es bei der erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung zum Erhalt einer effizienten Fluidzirkulation vorteilhaft, dass die Anzahl der an dem wenigstens
- 25 einen ersten Reiborgan vorgesehenen Fluidförderflächen oder/und die Anzahl der an dem wenigstens einen zweiten Reiborgan vorgesehenen Fluidförderflächen im Bereich von 6 - 48, vorzugsweise bei 24, liegt oder/und dass bei dem wenigstens einen ersten Reiborgan oder/und bei dem wenigstens einen zweiten Reiborgan:

- eine Fluidförderflächeninnenabmessung zu einer Fluidförderflächenaußenabmessung ein Verhältnis im Bereich von 0,35 - 0,85, vorzugsweise etwa 0,6, aufweist oder/und
- eine Außenabmessung eines äußeren Fluidumlenkungsraumes zu einer Fluidförderflächenaußenabmessung ein Verhältnis im Bereich von 1,03 - 1,2, vorzugsweise etwa 1,1, aufweist oder/und
- eine Innenabmessung eines inneren Fluidumlenkungsraumes zu einer Fluidförderflächeninnenabmessung ein Verhältnis von 0,4 - 0,9, vorzugsweise etwa 0,7, aufweist.

10

Bei einer weiteren bevorzugten Ausgestaltungsform kann vorgesehen sein, dass eine Axialabmessung eines durch die zur Fluidzirkulation beitragenden ersten Reiborgane eingenommenen Axialerstreckungsbereiches zu einer Axialabmessung eines durch die zur Fluidzirkulation beitragenden zweiten Reiborgane eingenommenen Axialerstreckungsbereiches ein Verhältnis im Bereich von 0,5 - 1,2, vorzugsweise etwa 1, aufweist. In Verbindung mit der Erzeugung einer Fluidzirkulation hat es sich als vorteilhaft herausgestellt, wenn an wenigstens einem ersten Reiborgan oder/und an wenigstens einem zweiten Reiborgan ein Reibbelag vorgesehen ist, dessen Innenabmessung zu seiner Außenabmessung ein Verhältnis im Bereich von 0,6 - 0,9, vorzugsweise 0,75, aufweist.

Gemäß einem weiteren Aspekt betrifft die vorliegende Erfindung eine Kupplungsanordnung, insbesondere für ein Kraftfahrzeug, umfassend eine mit Fluid gefüllte oder füllbare Gehäuseanordnung, wenigstens ein mit der Gehäuseanordnung gemeinsam drehbares erstes Reiborgan, wenigstens ein mit einem Abtriebsorgan gemeinsam drehbares zweites Reiborgan, welches zur Herstellung einer Reibwechselwirkung in Anlage an wenigstens einem ersten Reiborgan bringbar ist, sowie ein in der Gehäuseanordnung verlagerbar

angeordnetes Anpresselement, durch welches die ersten und zweiten Reiborgane in gegenseitige Reibwechselwirkung bringbar sind.

Erfindungsgemäß ist dabei weiter vorgesehen, dass das Anpresselement durch  
5 eine im Wesentlichen außerhalb der Gehäuseanordnung vorgesehene Betätigungsanordnung zur Erzeugung der Reibwechselwirkung beaufschlagbar ist.

Bei einer derartigen Anordnung wird also die Betätigung von außerhalb des Gehäuses her vorgenommen, beispielsweise durch einen herkömmlichen Ein-  
10 bzw. Ausrückermechanismus, einen membranfederartigen Kraftspeicher o. dgl..  
Fluidleitungen, über welche Fluid zur Ansteuerung der Kupplung in die Gehäuseanordnung geleitet werden muss, sind nicht erforderlich. Eine derartige Ausgestaltung ist insbesondere in Verbindung mit den weiteren Prinzipien der vorliegenden Erfindung, insbesondere also der Erzeugung einer Fluidzirkulation  
15 im Bereich der reibend aneinander angreifenden Oberflächen, vorteilhaft, da hier keine externe Fluidzufuhr zum Kühlen der thermisch beaufschlagten Bereiche erforderlich ist.

Beispielsweise kann vorgesehen sein, dass die Gehäuseanordnung gegen Fluid-  
20 austausch im Wesentlichen vollständig abgeschlossen ist.

Ferner ist bei der erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung vorzugsweise eine Drehschwingungsdämpfungsanordnung vorgesehen, welche im Drehmomentübertragungsweg zwischen einem mit der Gehäuseanordnung zu  
25 koppelnden Antriebsorgan und dem wenigstens einen ersten Reiborgan vorgesehen sein kann oder/und im Drehmomentübertragungsweg zwischen dem wenigstens einen zweiten Reiborgan und dem Abtriebsorgan vorgesehen sein kann.

Ferner kann bei der erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung eine Starter-Generator-Anordnung vorgesehen sein, wobei eine vorzugsweise Permanentmagneten tragende Rotoranordnung der Starter-Generator-Anordnung mit der Gehäuseanordnung zur gemeinsamen Drehung gekoppelt ist.

5

Die vorliegende Erfindung betrifft ferner ein Reiborgan für eine Kupplungsanordnung, umfassend einen Reibbelagträger, welcher an wenigstens einer axialen Seite eine Reibbelaganordnung trägt, und dass wenigstens eine Fluidförderfläche durch den Reibbelagträger bereitgestellt ist.

10

Dabei kann wieder vorgesehen sein, dass der Reibbelagträger in Umfangsrichtung aufeinander folgende, axial zueinander versetzte Belagtrageabschnitte aufweist, welche durch Verbindungsabschnitte miteinander verbunden sind, und dass die wenigstens eine Fluidförderfläche durch einen Verbindungsabschnitt

15

bereitgestellt ist.

Der Reibbelagträger kann beispielsweise durch Umformen aus einem im Wesentlichen ringförmigen Blechrohling gebildet sein.

20

Weiter ist es vorteilhaft, wenn an zueinander axial versetzten Belagtrageabschnitten an deren jeweils voneinander weg gerichteten axialen Seiten Belagsegmente jeweiliger Reibbelaganordnungen des Reiborgans vorgesehen sind.

25

Die vorliegende Erfindung wird nachfolgend mit Bezug auf die beiliegenden Zeichnungen anhand bevorzugter Ausgestaltungsformen detailliert beschrieben. Es zeigen:

- Fig. 1 eine Teil-Längsschnittansicht einer erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung;
- Fig. 2 eine Teil-Axialansicht eines bei der Kupplungsanordnung der Fig. 1 eingesetzten Reiborgans;
- 5 Fig. 3 eine Ansicht des in Fig. 2 dargestellten Reiborgans von radial außen;
- Fig. 4 eine Teil-Axialansicht eines alternativ ausgestalteten Reiborgans;
- Fig. 5 eine Abwandlung des in Fig. 4 dargestellten Reiborgans;
- Fig. 6 eine alternative Ausgestaltungsform der erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung;
- 10 Fig. 7 eine Teil-Axialansicht eines bei der Kupplungsanordnung der Fig. 6 eingesetzten Reiborgans;
- Fig. 8 eine der Fig. 6 entsprechende Ansicht einer weiteren alternativen Ausgestaltungsform der erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung;
- 15 Fig. 9 eine weitere Darstellung einer alternativen Ausgestaltungsform der erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung;
- Fig. 10 eine Teil-Axialansicht eines bei der Ausgestaltungsform gemäß Fig. 9 eingesetzten Reiborgans;
- Fig. 11 eine Teil-Axialansicht eines weiteren bei der Ausgestaltungsform gemäß Fig. 9 eingesetzten Reiborgans;
- 20 Fig. 12 - 15 verschiedene Ausgestaltungsformen von Reibbelagträgern für Außen- bzw. Innenlamellen;
- Fig. 16 eine Teil-Schnittansicht einer alternativen Ausgestaltungsart einer erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung;
- 25 Fig. 17 eine perspektivische Ansicht eines bei der Ausgestaltungsform gemäß Fig. 16 einsetzbaren Fluidförderflächenelementes;
- Fig. 18 eine Schnittansicht eines Reiborgans;

- Fig. 19 - 21 Teil-Längsschnittansichten erfindungsgemäßer Kupplungsanordnungen, welche die verschiedenen Möglichkeiten der Fluidströmung darstellen;
- Fig. 22 eine Teil-Längsschnittansicht einer erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung, anhand welcher verschiedene Abmessungen dargestellt sind;
- Fig. 23 eine Teil-Längsschnittansicht eines Außenlamellenträgers;
- Fig. 24 eine Teil-Längsschnittansicht einer erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung gemäß einer alternativen Ausgestaltungsform;
- Fig. 25 - 30 weitere Ausgestaltungsformen der erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung in Verbindung mit einem Drehschwingungsdämpfer bzw. einer Starter-Generator-Anordnung.

In Fig. 1 ist eine erfindungsgemäße Kupplungsanordnung allgemein mit 10 bezeichnet. Diese nasslaufende Kupplungsanordnung 10 umfasst eine Gehäuseanordnung 12, die über eine Mehrzahl von Befestigungsorganen und ein nicht dargestelltes Kopplungselement, wie z.B. Flexplatte, mit einer Antriebswelle, beispielsweise Kurbelwelle einer Brennkraftmaschine, zur gemeinsamen Drehung gekoppelt werden kann. An der von der Kopplung mit der Antriebswelle entfernt liegenden axialen Seite weist die Gehäuseanordnung 12 eine Gehäusenabe 16 auf, die beispielsweise in eine Getriebeanordnung (nicht dargestellt) eingreift und dort eine Fluidförderpumpe zur Drehung antreibt. Zur Gehäusenabe 16 konzentrisch angeordnet ist eine Abtriebswelle 18, die mit ihrem freien Ende in den Innenraum 20 der Gehäuseanordnung 12 ragt. Diese Abtriebswelle 18 kann beispielsweise eine Getriebeeingangswelle sein.

In der Gehäuseanordnung 12 ist eine Mehrzahl von ersten Reiborganen 22, welche mit der Gehäuseanordnung 12 zur gemeinsamen Drehung gekoppelt sind, vorgesehen. Weiter ist eine Mehrzahl von zweiten Reiborganen 24

vorgesehen, welche über ein Kopplungselement 26 und eine Abtriebsnabe 28 mit der Abtriebswelle 18 zur gemeinsamen Drehung gekoppelt sind. An dem Kopplungselement 26 ist ein Widerlagerelement 30 drehfest und zumindest in einer axialen Richtung durch einen Sicherungsring 31 feststehend vorgesehen.

5 Zwischen diesem Widerlagerelement 30 und einem Kupplungskolben 32 liegen die ersten Reiborgane 22 und zweiten Reiborgane 24. Durch den Kupplungskolben 32 wird der Innenraum 20 der Gehäuseanordnung 12 in einen ersten Raumbereich 34, welcher die Reiborgane 22, 24 enthält, und einen zweiten Raumbereich 36 unterteilt. In den zweiten Raumbereich 36 ist über eine

10 in der Abtriebswelle 18 vorgesehene Zentralöffnung 38 Fluid einleitbar. Um diesen zweiten Raumbereich 36 bezüglich des ersten Raumbereichs 34 abzudichten, ist der im Wesentlichen ringartig ausgebildete Kupplungskolben 32 radial außen und radial innen auf jeweiligen Lagerungselementen 40, 42 unter Zwischenlagerung von Dichtungselementen fluiddicht, jedoch axial verschiebbar

15 aufgenommen. In dem radial inneren Lagerungselement 42 sind mehrere Fluidströmungskanäle 44 vorgesehen, welche die Zufuhr von Fluid in den Raumbereich 36 zulassen.

Auch in den ersten Raumbereich 34 kann Fluid eingeleitet werden bzw. es kann

20 Fluid aus diesem abgeleitet werden. Zu diesem Zwecke ist beispielsweise in dem zwischen der Abtriebswelle 18 und der Gehäusenabe 16 gebildeten Raumbereich ein hohlzylindrisches Trennelement 46 vorgesehen, welches einen Strömungsraum 48 zwischen der Gehäusenabe 16 und sich selbst bildet und welches weiter einen Strömungsraumbereich 50 zwischen der Abtriebswelle 18

25 und sich selbst bildet. Es kann beispielsweise von der in der Getriebeanordnung vorgesehenen Fluidförderpumpe Arbeitsfluid durch den Strömungsraumbereich 48 in den Raumbereich 34 eingeleitet werden, so dass es am rechten Ende der Gehäuseanordnung 12 nach radial außen strömt. Das Fluid umströmt dann die Reiborgane 22, 24, tritt nach radial innen und wird über den

Strömungsraumbereich 50 wieder abgezogen. Auf diese Art und Weise kann das, wie im Folgenden noch beschrieben, in der Gehäuseanordnung 12 erwärmte Fluid kontinuierlich ausgetauscht und durch kühleres Fluid ersetzt werden.

5

Zumindest ein Teil der ersten Reiborgane 22 und ein Teil der zweiten Reiborgane 24 trägt an seinen beiden axialen Seiten jeweils Reibbelaganordnungen 52, 54. Diesen Reibbelaganordnungen 52 bzw. 54 liegt dann jeweils ein weiteres Reiborgan zur reibmäßigen Wechselwirkung axial gegenüber. Die verschiedenen  
10 Reiborgane 22, 24 sind an der Gehäuseanordnung 12 bzw. dem Kopplungselement 26 durch axialverzahnungsartigen Eingriff drehfest und in Richtung der Drehachse A axial verlagerbar getragen. Der Aufbau eines derartigen mit Reibbelaganordnungen 52, 54 versehenen Reiborganes wird im Folgenden anhand der Figuren 2 und 3 mit Bezug auf ein erstes Reiborgan 22  
15 beschrieben. Es sei darauf hingewiesen, dass der grundsätzliche Aufbau ebenso für die mit Reibbelaganordnungen 52, 54 versehenen zweiten Reiborgane 24 zutrifft.

Man erkennt in Fig. 2, dass dieses erste Reiborgan 22 einen Reibbelagträger 56  
20 mit im Wesentlichen ringartiger Kontur aufweist. Bei Betrachtung von radial außen her erkennt man, dass der Reibbelagträger 56 mit ondulierter Struktur ausgebildet ist und zueinander in Richtung der Drehachse A versetzt liegende Belagtrageabschnitte 58, 60 aufweist. An ihren von einander axial abgewandt liegenden Seiten tragen die Belagtrageabschnitte 58, 60 jeweilige  
25 Belagsegmente 62 bzw. 64 der Reibbelaganordnungen 52, 54. Im Bereich von jedem der Belagtrageabschnitte 58, 60 ist radial außen ein Kopplungsvorsprung 66 bzw. 68 vorgesehen, durch welchen die drehfeste Ankopplung an entsprechende Kopplungsvorsprünge 70 der Gehäuseanordnung 12 erfolgt.



Man erkennt in Fig. 3 weiter, dass die axial zueinander versetzt liegenden Belagtrageabschnitte 58, 60 durch Verbindungsabschnitte 72 miteinander verbunden sind. Diese Verbindungsabschnitte 72 erstrecken sich, wie man auch in Fig. 2 erkennt, näherungsweise von radial innen nach radial außen und liegen im Wesentlichen in einer die Drehachse A enthaltenden Ebene. Beispielsweise können die jeweiligen Verbindungsabschnitte mit zu einer Umfangskreislinie tangential stehender Flächennormalen ausgebildet sein. An ihren in Umfangsrichtung weisenden Oberflächenbereichen bilden diese Verbindungsabschnitte 72 Fluidförderflächen 74, 76. Dabei wirken die Fluidförderflächen 74, 76 der ersten Reiborgane 22, welche mit der Gehäuseanordnung 12 zur gemeinsamen Drehung gekoppelt sind, beispielsweise bei einem Einkuppelvorgang, bei welchem die ersten Reiborgane 22 eine deutlich höhere Drehzahl aufweisen, als die zweiten Reiborgane 24, als Pumpenschaufelflächen und sorgen dafür, dass in ihrem Bereich eine nach radial außen geführte Fluidströmung erzeugt wird. In gleicher Weise wirken die an den zweiten Reiborganen 24 in entsprechender Weise bereitgestellten Fluidförderflächen als Turbinenschaufelflächen, welche auf Grund der vorhandenen Drehzahldifferenz zwischen den ersten Reiborganen 22 und den zweiten Reiborganen 24 für das durch die Fluidförderflächen 74, 76 der ersten Reiborgane 22 in Bewegung gesetzte Fluid zur Momentenabstützung dienen und dabei dieses Fluid nach radial innen leiten bzw. zur Förderung des Fluids nach radial innen dienen. Dieses vermittelt der Fluidförderflächen der zweiten Reiborgane 24 nach radial innen geleitete bzw. geförderte Fluid ersetzt somit das durch die Fluidförderflächen 74, 76 der ersten Reiborgane 22 von radial innen nach radial außen geförderte Fluid. Es wird somit, wie durch strichlierte Pfeile in Fig. 1 eingezeichnet, eine Fluidzirkulation aufgebaut, die letztendlich der Fluidzirkulation entspricht, wie sie durch ein Pumpenrad und ein Turbinenrad eines hydrodynamischen Drehmomentwandlers oder einer Fluidkupplung erzeugt wird. Die bei der erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung 10 erzeugte

Fluidzirkulation führt dazu, dass unabhängig von dem angesprochenen Austausch des in der Gehäuseanordnung 12 vorhandenen Fluids, welcher Fluidaustausch beispielsweise mit einer Rate von 10 l/min erfolgen kann, eine permanente Fluidzirkulation und Umströmung der Reiborgane 22, 24 induziert wird, welche beispielsweise eine Umströmung dieser Reiborgane 22, 24 mit einer Flüssigkeitsmenge von 3000 l/min erzeugen kann. Auf diese Art und Weise kann die im Reib- oder Schlupfbetrieb in den verschiedenen Reiborganen 22, 24 erzeugte Reibwärme vor allem bei diese Reiborgane stark beanspruchenden Anfahrvorgängen deutlich besser im Fluid aufgenommen werden. Der erfindungsgemäß aufgebauten Fluidzirkulation ist der vergleichsweise langsame Fluidaustausch überlagert, so dass ständig das durch die Zirkulation auf vergleichsweise hohe Temperatur gebrachte Fluid zum Teil abgezogen wird und durch kühleres Fluid ersetzt wird.

Es sei hier darauf hingewiesen, dass selbstverständlich das in Fig. 1 dargestellte Prinzip der Erzeugung einer Fluidzirkulation unabhängig von der Anzahl an ersten Reiborganen bzw. zweiten Reiborganen bereitgestellt werden kann. Durch die in Fig. 1 dargestellte Positionierung, bei welcher zunächst die zur Fluidförderung ausgebildeten ersten Reiborgane 22 aufeinander folgend angeordnet sind, wobei jeweils ein im Wesentlichen plattenartig ausgebildetes zweites Reiborgan 24 zwischen diesen liegt, und dann nach einem Übergangsreiborgan 22, welches keine Reibbeläge trägt, die zur Fluidförderung ausgebildeten zweiten Reiborgane 24 folgen, zwischen welchen ein im Wesentlichen plattenartig ausgebildetes und nicht mit Reibbelägen versehenes erstes Reiborgan liegt, wird eine hinsichtlich der Gesamtheit der Reiborgane 22, 24 globale Fluidzirkulation erzeugt. Durch gestaffeltes Anordnen von zur Fluidströmungserzeugung beitragenden ersten Reiborganen 22 und zur Fluidströmungserzeugung beitragenden zweiten Reiborganen 24 können mehrere lokale Fluidzirkulationsbereiche im Bereich der Reiborgane 22, 24

erzeugt werden. Auch ist es nicht zwingend erforderlich, die gleiche Anzahl an zur Fluiderzeugung ausgebildeten ersten Reiborgan 22 und zweiten Reiborgan 24 bereitzustellen. Beispielsweise können mehr als Pumpenräder oder Pumpenschaufeln wirksame erste Reiborgane 22 bereitgestellt werden.

5

Man erkennt des Weiteren, dass im axial zentralen Bereich zwei erste Reiborgane 22 aufeinander folgen, so dass eine nicht wirksame Reibflächenpaarung geschaffen ist. Dies kann beispielsweise dadurch vermieden werden, dass an den Reibbelagträgern der ersten Reiborgane 22 letztendlich  
10 keine Reibbeläge vorgesehen sind und dafür jedoch an allen zweiten Reiborganen 24, insbesondere auch dem in der Fig. 1 rechts erkennbaren plattenartigen zweiten Reiborgan 22, beidseits Reibbeläge vorgesehen sind. Im Sinne der vorliegenden Erfindung ist ein derartiger keine Reibbeläge tragender Reibflächenträger gleichwohl als Reibbelagträger insbesondere hinsichtlich des  
15 zur Fluidförderung relevanten Aufbaus zu betrachten.

In Fig. 4 ist eine abgewandelte Ausgestaltungsform eines ersten Reiborgans 22 dargestellt. Man erkennt im Vergleich zur Ausgestaltungsform gemäß Fig. 2, dass die zur Drehkopplung dienenden und versetzt zueinander liegenden Vorsprünge  
20 66, 68 radial weiter nach außen verlagert sind und dass zwischen den einzelnen Reibbelagsegmenten der Reibbelaganordnungen jeweils im in Umfangsrichtung gelegenden Übergangsbereich zwischen den Belagtrageabschnitten 58, 60 Fluiddurchtrittsöffnungen 78 vorgesehen sind. Diese Fluiddurchtrittsöffnungen 78 ermöglichen die im Wesentlichen ungehinderte Fluidzirkulation. Bei der  
25 Ausgestaltungsform gemäß Fig. 5 sind diese Fluiddurchtrittsöffnungen 78 nach radial außen offen, so dass hier jeweils in radialer Richtung vergleichsweise langgestreckte Vorsprünge 66, 68 zur Ankopplung an die entsprechende Formation 70 der Gehäuseanordnung 12 bereitgestellt sind. Auch hier sind jeweils die

verschiedenen Verbindungsabschnitte 72 zur Bereitstellung der in Fig. 3 erkennbaren Fluidförderflächen vorgesehen.

- Es sei darauf hingewiesen, dass auch die Ausgestaltungsformen gemäß den  
5 Figuren 4 und 5 ebenso bei den mit der Abtriebswelle 18 gekoppelten zweiten Reiborganen 24 zur Anwendung kommen können, wobei dann die verschiedenen Öffnungen bzw. Kopplungsvorsprünge bezüglich des die Reibbelagsegmente tragenden Bereichs sich nach radial innen erstrecken.
- 10 In den Fig. 12 - 15 sind verschiedene Ausgestaltungsvarianten von Reibbelagträgern 56 sowohl für die mit der Abtriebswelle 18 zu koppelnden zweiten Reiborgane 24 als auch für die mit der Gehäuseanordnung 12 zu koppelnden ersten Reiborgane 22 dargestellt. Man erkennt in Fig. 12 einen Reibbelagträger 56 für ein mit der Abtriebswelle 18 zu koppelndes Reiborgan 24. Dieser weist,  
15 wie vorangehend bereits beschrieben, die verschiedenen zueinander axial versetzten Belagtrageabschnitte 58, 60 auf, welche durch die Verbindungsabschnitte 72 miteinander gekoppelt sind. An den in Umfangsrichtung orientierten Oberflächen bilden die Verbindungsabschnitte 72 wiederum die Fluidförderflächen 74, 76. Von jedem der Belagtrageabschnitte 58,  
20 60 geht nach radial innen ein Stegabschnitt 100, 102 aus. Diese münden in einen radial inneren ringartigen Abschnitt 104 ein, der an seiner Innenumfangsseite eine nicht dargestellte Verzahnung zur drehfesten Ankopplung an das Kopplungselement 26 aufweist. Da die Belagtrageabschnitte 58, 60 axial zueinander versetzt sind, verlaufen die von diesen jeweils ausgehenden  
25 Stegabschnitte 100, 102 in dem in Fig. 12 dargestellten Muster bezüglich der Drehachse A bzw. einer dazu orthogonalen Ebene geneigt. Zwischen den einzelnen Stegabschnitten 100, 102 sind jeweils Durchtrittsöffnungen 106 gebildet, durch welche das zur Zirkulation angeregte Fluid in axialer Richtung hindurchtreten kann.

Bei der in Fig. 13 dargestellten Ausgestaltungsvariante gehen nur von einem Satz der Belagtrageabschnitte 58, 60, nämlich von den Belagtrageabschnitten 60, Stegabschnitte 100 aus. Die Belagtrageabschnitte 58 sind in ihrem radial inneren Bereich nicht direkt an den Ringabschnitt 104 angebunden. Daraus ergibt sich eine Konfiguration, bei welcher die Stegabschnitte 100 in der gleichen Ebene liegen können wie die Belagtrageabschnitte 60 und bei welcher des Weiteren aufgrund der halbierten Anzahl an Stegabschnitten, die dann etwas größere Breite aufweisen können, grundsätzlich die zwischen den einzelnen Stegabschnitten 100 gebildeten Öffnungen 106 eine größere Abmessung aufweisen.

In Fig. 14 ist ein Reibbelagträger 56 für ein radial außen zu koppelndes Reiborgan, also beispielsweise ein an die Gehäuseanordnung 12 anzukoppelndes Reiborgan 22 dargestellt. Auch hier erkennt man wieder die axial zueinander versetzt liegenden Belagtrageabschnitte 58, 60 sowie die diese verbindenden Verbindungsabschnitte 72 mit den daran vorgesehenen Fluidförderflächen 74, 76. Axial außen schließen an die Belagtrageabschnitte 60 Stegabschnitte 108 an, die in einen äußeren Ringabschnitt 110 einmünden. Dieser weist eine Außenverzahnung 112 zur drehfesten Ankopplung beispielsweise an die Kopplungsvorsprünge 70 auf. Zwischen den einzelnen Stegabschnitten 108 sind in Umfangsrichtung wieder Öffnungen 114 bereitgestellt, durch welche das Fluid in axialer Richtung hindurchtreten kann. Es sei hier darauf hingewiesen, dass selbstverständlich auch oder zusätzlich von den Belagtrageabschnitten 58 Stegabschnitte nach radial außen abgehen können, so dass wieder die am Beispiel der Fig. 12 erkennbare geneigte Orientierung der verschiedenen Stegabschnitte vorgesehen ist.

Bei der in Fig. 15 dargestellten Ausgestaltungsvariante sind im Übergangsbereich zwischen den Belagtrageabschnitten 60, 58 nach radial außen vorstehende Vorsprünge 116 ausgebildet. Da diese Vorsprünge 116 sich von den Belagtrageabschnitten 60 über die Verbindungsabschnitte 72 und die Belagtrageabschnitte 58 erstrecken, haben sie näherungsweise eine S-Kontur bzw. eine doppelt abgewinkelte Kontur und sind daher sehr steif und zur Übertragung großer Drehmomente geeignet.

Eine weitere Abwandlung der vorangehend dargestellten Prinzipien ist in den Fig. 16 - 18 erkennbar. Bei dieser Ausgestaltungsform sind die verschiedenen Reiborgane jeweils aus mindestens einem ringscheibenartigen Blechelement aufgebaut. Die zur Fluidzirkulation beitragenden ersten bzw. zweiten Reiborgane 22, 24 umfassen jeweils zwei derartige nach Art herkömmlicher Lamellen ausgebildete Blechelemente 118, 120, 122, 124. Während die Blechelemente 118, 120 radial außen wieder die Öffnungen 114 zum axialen Fluiddurchtritt aufweisen, weisen die Blechelemente 122, 124 radial innen die Öffnungen 106 zum Fluiddurchtritt auf. Zwischen jeweils zwei dieser Blechelemente 118, 120, 122, 124 ist eine die Fluidförderflächen bereitstellende Anordnung eingesetzt. Diese kann beispielsweise das in Fig. 17 erkennbare Förderflächenelement 126 umfassen. Dieses weist wieder axial zueinander versetzte Abschnitte 58, 60 auf, welche in den vorangehend beschriebenen Varianten den Belagtrageabschnitten entsprechen und durch Verbindungsabschnitte 72 miteinander verbunden sind. Jeder dieser Verbindungsabschnitte 72 stellt an seinen beiden Umfangsseiten wieder die Fluidförderflächen 74, 76 bereit. Das Förderflächenelement 126 kann beispielsweise durch Verlöten, Verkleben o. dgl. mit den zugeordneten und beispielsweise stanztechnisch hergestellten Blechelementen 118, 120 bzw. 122, 124 fest verbunden werden. Es sei darauf hingewiesen, dass selbstverständlich auch andersartig, beispielsweise aus mehreren Teilen aufgebaute Förderflächenanordnungen hier vorgesehen sein können. Die nicht unmittelbar

zur Fluidzirkulation beitragenden Reiborgane 22', 24' sind nach Art herkömmlicher Lamellen ausgebildet, d.h. umfassen ebenfalls ringscheibenartige Blechelemente o. dgl., die an ihren beiden axialen Seiten Reibbeläge tragen. Es sei darauf hingewiesen, dass selbstverständlich auch an den die Fluidzirkulation erzeugenden Reiborganen 22, 24 Reibbeläge vorgesehen sein können. Es können hier vor allem Reibbeläge mit an ihren Oberflächen vorgesehenen kanalartigen Einsenkungen eingesetzt werden, so dass auch in diesen Oberflächenbereichen zur verbesserten Wärmeabfuhr Fluid strömen kann. Es wird des Weiteren noch darauf hingewiesen, dass bei der erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung diejenigen Reiborgane, welche durch entsprechende Geometrie zur Erzeugung der Fluidzirkulation beitragen, nicht notwendigerweise auch die Reibbeläge tragen müssen. Beispielsweise kann das in Fig. 17 dargestellte Förderflächenelement ohne daran vorgesehene Reibbeläge in eine Kupplungsanordnung integriert werden, und beidseits davon können beispielsweise ringscheibenartig ausgebildete und in Umfangsrichtung beispielsweise durchgehende Reibbeläge tragende Gegenreiborgane vorgesehen sein. Auch ist es selbstverständlich möglich, bei einer Anordnung, wie sie im Folgenden noch mit Bezug auf die Fig. 6 - 11 beschrieben wird, Oberflächenkanäle in beispielsweise aus Blech aufgebaute Reiborgane einzubringen und an entsprechenden Gegenreiborganen dann in Umfangsrichtung entweder durchgehende oder beispielsweise ebenfalls Oberflächenkanäle aufweisende Reibbeläge vorzusehen.

Die in den Fig. 16 und 17 erkennbare Ausgestaltung ist aufgrund des Einsatzes von Standardbauteilen einfach herstellbar und somit auch kostengünstig. Um bei einer erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung die Fluidzirkulation noch weiter zu verstärken, kann vorgesehen sein, dass an den verschiedenen aus Blech gebildeten Bauteilen, beispielsweise den vorangehend beschriebenen Belagträgern 56, nicht nur die den Fluiddurchtritt gestattenden Öffnungen oder

Ausnehmungen radial außerhalb oder radial innerhalb der Reibbeläge vorgesehen sind, sondern zusätzliche Förder- oder Schaufelflächen bereitgestellt sind. Dies kann, wie im Beispiel der Fig. 18 erkennbar, beispielsweise dadurch geschehen, dass beim Bilden einer radial außen liegenden Öffnung 114 das  
5 Blechteil nicht vollständig gestanzt wird, sondern ein U-förmiger Stanzschnitt gebildet wird und auf diese Art und Weise dann ein seitlich oder schräg abgebogener Lappen 127 erzeugt wird. Mehrere derartige in Umfangsrichtung aufeinander folgende Lappen wirken nach Art von Förderschaukeln und verstärken die durch die vorangehend beschriebenen erfindungsgemäßen  
10 Maßnahmen ohnehin bereits bereitgestellte Zirkulation. Der Winkel, mit welchem diese Lappen 127 bezüglich einer zur Drehachse A im Wesentlichen orthogonalen Ebene abgebogen sind, liegt vorzugsweise im Bereich von etwa 90°, kann jedoch auch im Winkelbereich von 15 - 165° liegen.

15 Eine abgewandelte Ausgestaltungsform der erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung ist in Fig. 6 dargestellt. Komponenten, welche vorangehend beschriebenen Komponenten entsprechen, sind mit dem gleichen Bezugszeichen unter Hinzufügung eines Anhangs "a" bezeichnet. Im Folgenden wird lediglich auf die wesentlichen konstruktionsmäßigen und funktionalen  
20 Unterschiede eingegangen.

Bei der Ausgestaltungsform gemäß Fig. 6 sind an den die Fluidzirkulation induzierenden ersten bzw. zweiten Reiborganen 22a, 24a an beiden Seiten wieder Reibbelaganordnungen 52a, 54a in Form von beispielsweise ringartig  
25 ausgebildeten Reibbelägen bereitgestellt. Wie man beispielsweise in Fig. 7 anhand eines ersten Reiborgans 22a bzw. des daran vorgesehenen Reibbelags 52a erkennt, weist dieser beispielsweise durch Stanzen oder Prägen eingebracht eine Mehrzahl von sich vorzugsweise im Wesentlichen radial erstreckenden Fluidströmungskanälen 80a auf. Jeder dieser Fluidströmungskanäle 80a ist in



Umfangsrichtung durch nunmehr die Fluidförderflächen 74a, 76a bereitstellende Wandungen begrenzt. Dabei übernehmen diejenigen Fluidförderflächen 74a, 76a, welche an den mit der Gehäuseanordnung 12a drehbaren ersten Reiborganen 22a vorgesehen sind, im Schlupfbetrieb wieder die Funktion der Pumpenschaufelflächen, während die entsprechenden Fluidförderflächen an den zweiten Reiborganen 24a wieder die Funktion der Turbinenschaufelflächen bereitstellen. Bei dieser Ausgestaltungsform sind die Reibbelagträger 56a als im Wesentlichen eben ausgebildete Blechteile bereitgestellt. Man erkennt auch hier, dass zwischen zwei die Fluidzirkulation induzierenden ersten Reiborganen 22a bzw. zweiten Reiborganen 24a jeweils wiederum ein zweites Reiborgan bzw. erstes Reiborgan liegt, an dem keine Reibbeläge vorgesehen sind.

Um die auch in Fig. 6 erkennbare Blindreibfläche zwischen zwei unmittelbar benachbart liegenden ersten Reiborganen 22a zu vermeiden, kann eine Anordnung vorgesehen sein, wie sie in Fig. 8 gezeigt ist. Man erkennt hier, dass jeweils an nur einer axialen Seite der ersten Reiborgane 22a und der zweiten Reiborgane 24a ein Reibbelag 52a (im Falle der ersten Reiborgane 22a) bzw. 54a (im Falle der zweiten Reiborgane 24a) vorgesehen ist. Jeder dieser Reibbeläge 52a, 54a weist wieder die angesprochenen Kanäle 80a auf. Auch das Widerlagerelement 30a kann einen derartigen Reibbelag 54a mit Kanälen 80a tragen. Es werden bei dieser Ausgestaltungsform dann die vorangehend bereits angesprochenen lokalen Zirkulationen erzeugt. Während die in Fig. 8 dargestellte Ausgestaltungsform auf Grund des Vermeidens einer nicht wirksamen Blindreibfläche ein verbessertes Drehmomentübertragungsvermögen bei gleicher Anzahl an Reiborganen aufweist, wird durch die mehreren lokalen Zirkulationen ein geringfügig verringerter Volumenstrom im Vergleich zu dem globalen Zirkulationsstrom der Fig. 6 erreicht. Auch wird eine axial sehr kompaktbauende Ausgestaltungsform erhalten. Sowohl die in Fig. 6 als auch die in Fig. 8 dargestellte Ausgestaltungsform weist den Vorteil auf, dass ein äußerst

einfach herzustellender konstruktiver Aufbau vorhanden ist. Man erkennt vor allem, dass auf Grund des Wegfalls der Verbindungsabschnitte der Ausgestaltungsform gemäß Fig. 1 eine deutlich geringere axiale Baugröße erreicht wird, wenngleich insgesamt die im Bereich der Reibbelaganordnungen bereitgestellten Fluidförderflächen eine geringere Gesamtoberfläche bereitstellen und somit auch eine verminderte Fördereffizienz vorliegt. Um dem entgegenzuwirken, sollte unter Ausnutzung des zur Verfügung stehenden axialen Bauraums die Dicke der verschiedenen Reibbeläge bzw. die Tiefe der darin eingebrachten Nuten so groß als möglich sein.

10

Eine weitere Abwandlung des Fluidförderflächen im Bereich von Reibbelägen einsetzenden Erfindungsprinzips ist in Fig. 9 dargestellt. Auch hier sind mehrere erste Reiborgane 22a und wenigstens ein zweites Reiborgan 24a in axial gestaffelter Anordnung vorgesehen. Die ersten Reiborgane 22a und die zweiten Reiborgane 24a tragen wieder an einer axialen Seite die Reibbeläge bzw. Reibbelaganordnungen 52a, 54a. In Abwandlung zu den vorangehend dargestellten Ausgestaltungsformen sind die zweiten Reiborgane 24a, welche über das Kopplungselement 26a an die Abtriebswelle angekoppelt sind, nunmehr als sogenannte Außenlamellen ausgebildet, d.h. ihre Drehmitnahmevorsprünge greifen nach radial außen. Die ersten Reiborgane 22a sind als sogenannte Innenlamellen ausgebildet und weisen innen liegende Drehkopplungsvorsprünge zum Eingriff mit entsprechenden Formationen 70a an der Gehäuseanordnung 12a auf. Auch ist hier ein System des Zweileitungsprinzips dargestellt, bei welchem zur Herstellung des eingekuppelten Zustands im ersten Raumbereich 34a durch vermehrte Fluidzufuhr der Fluiddruck gegenüber dem Fluiddruck im zweiten Raumbereich 36a erhöht wird. Der Kupplungskolben 32a wird somit axial gegen die Reiborgane 22a bzw. 24a gepresst. Im Kupplungskolben 32a ist wenigstens eine Durchtrittsöffnung 90a vorgesehen, welche auch bei eingekuppelter Kupplungsanordnung 10a einen Fluidaustausch ermöglicht. Der

25

Kupplungskolben 32a ist über eine Drehkopplungsanordnung 91a mit der Gehäuseanordnung 12a drehfest gekoppelt, bezüglich dieser jedoch axial bewegbar. In diesem Falle ist also der Kupplungskolben 32a auch als mit der Gehäuseanordnung 12a drehbares erstes Reiborgan zu betrachten, welches  
5 letztendlich auch einen Reibbelag 52a trägt.

In Fig. 10 ist eine Teil-Axialansicht eines zweiten Reiborgans 24a erkennbar. Man sieht, dass der daran vorgesehene Reibbelag 54a nach radial innen hin abgeschlossene Nuten oder Kanäle 80a aufweist. Es bleibt ein radial innerer  
10 ringartiger Abschnitt 82a bestehen. Im radial inneren Endbereich der Kanäle 80a sind in dem Reibbelagträger 56a Durchtrittsöffnungen 84a vorgesehen. Die Reibbeläge 52a der in Fig. 11 erkennbaren ersten Reiborgane 22a weisen ebenfalls eine Mehrzahl von nach radial innen hin begrenzten Kanälen 80a auf, die in ihrem radial inneren Endbereich in einen ringartigen Kanalbereich 86a  
15 einmünden. Dieser ringartige Kanalbereich 86a liegt den Durchtrittsöffnungen 84a gegenüber. Ebenso wie bei den vorangehend beschriebenen Ausgestaltungsformen bilden die die Kanäle 80a begrenzenden Seitenwandungen jeweilige Fluidförderflächen 74a, 76a. Im Falle der mit der Gehäuseanordnung 12a drehbaren ersten Reiborgane 22a wirken diese  
20 Fluidförderflächen 74a, 76a wiederum als das Fluid nach radial außen fördernden Schaufelflächen, während die an den zweiten Reiborganen 24 bereitgestellten Fluidförderflächen 74a, 76a die Fluidströmung nach radial innen unterstützen und zur Momentenabstützung dienen. Bei den in Fig. 9 dargestellten Ausgestaltungsvarianten werden wieder lokale Zirkulationen erzeugt, die sich  
25 jeweils über einen Belagträger eines zweiten Reiborgans 24a, einen Reibbelag 54a eines zweiten Reiborgans 24a und einen Reibbelag 52a eines ersten Reiborgans 22a erstrecken. Es

sei darauf hingewiesen, dass in dieser Ausgestaltungsform das Kopplungselement 26a, welches radial außerhalb der verschiedenen Reibbeläge 52a, 54a liegt, eine Funktion zum Unterstützen der Umlenkung der Fluidzirkulation im radial äußeren Bereich übernimmt, während in den vorangehend beschriebenen Ausgestaltungsformen dieses Kopplungselement eine entsprechende Umlenkung der Fluidzirkulation im radial inneren Bereich bereitgestellt hat. Die Umlenkung im radial äußeren Bereich erfolgt dort durch die radial außen liegenden Abschnitte der Gehäuseanordnung. Insbesondere mit Bezug auf die in den Fig. 6 - 11 dargestellten Ausgestaltungsformen sei darauf hingewiesen, dass derartige Reiborgane selbstverständlich nicht notwendigerweise aus einem separaten Trägerelement und daran beispielsweise durch Verklebung festgemachten separaten Reibbelägen bestehen müssen. Vielmehr können hier auch beispielsweise aus Faserverbundwerkstoff, z. B. Kohlefaserverbund, einteilig aufgebaute Reiborgane bereitgestellt werden, die in ihrer Geometrie dann beliebig ausgestaltet werden können, die aber auch beispielsweise so wie die in Fig. 8 erkennbaren Reiborgane ausgebildet sein können. Diese Reiborgane weisen dann an ihren axialen Seiten im Sinne der vorliegenden Erfindung Reibbeläge oder Reibbelagabschnitte auf, die mit einem zur Anbindung an die Gehäuseanordnung bzw. die Abtriebswelle ausgebildeten Körperbereich einteilig ausgebildet sind. Selbstverständlich ist es auch bei derartigen Reiborganen, bei welchen die Reibbeläge oder Reibbelagabschnitte also integral und aus dem gleichen Werkstoff ausgebildet sind, wie die zur Anbindung an andere Komponenten ausgestalteten Körperbereiche, möglich, eine mäanderartige Struktur bereitzustellen, wie sie beispielsweise in Fig. 17 erkennbar ist.

Die vorangehend beschriebenen und auch die nachfolgend noch beschriebenen Ausgestaltungsformen, insbesondere die in Fig. 9 dargestellte Ausgestaltungsform, eignen sich auch als Kupplungsanordnung bei einem

hydrodynamischen Drehmomentwandler oder einer Fluidkupplung, also als sogenannte Überbrückungskupplungsanordnung. Auch dort wird bei Herstellung des Überbrückungszustands ein erheblicher Teil des eingeleiteten Drehmomentes in Reibwärme umgesetzt, die durch die erfindungsgemäß induzierte Zirkulation dann schnell abgeführt werden kann. Von wesentlichem Vorteil bei allen erfindungsgemäßen Ausgestaltungsformen ist, dass die im Rahmen der Fluidzirkulation geförderte Fluidmenge mit zunehmender Drehzahldifferenz zwischen den verschiedenen reibend aneinander anliegenden und als Pumpen bzw. Turbinen wirksamen Reiborganen zunimmt. D.h. insbesondere dann, wenn eine starke Reibbelastung vorliegt, also wenn ein großer Schlupf vorhanden ist, wird eine große Fluidmenge durch die Fluidzirkulation umgewälzt mit der Folge einer deutlich verbesserten Abfuhr der durch Reibung erzeugten Wärme. Durch die im Bereich der verschiedenen reibend wirksam werdenden Oberflächenbereiche selbst erzeugte Fluidzirkulation wird gewährleistet, dass letztendlich zu allen thermisch beaufschlagten Oberflächenbereichen sehr schnell Fluid gefördert werden kann und Wärme von dort abgeführt werden kann.

Im Folgenden werden die verschiedenen Möglichkeiten der der erfindungsgemäßen Fluidzirkulation überlagerten oder überlagerbaren Fluidströmung dargestellt. So zeigt die Fig. 19 allgemein eine erfindungsgemäße Kupplungsanordnung 10, bei welcher die Fluidzufuhr bzw. -abfuhr nach Art eines 3-Leitungssystems erfolgt. Während in den Raumbereich 36 zur axialen Verlagerung des Kupplungskolbens 32 über die zentrale Öffnung 38 der Abtriebswelle 18 Fluid eingeleitet bzw. von dort wieder abgeleitet wird, wird über eine im Wesentlichen den Strömungsraumbereich 50 umfassende weitere Leitung in den Raumbereich 34 Fluid eingeleitet. Über eine weitere den Strömungsraumbereich 48 umfassende Leitung kann das Fluid wieder aus dem Raumbereich 34 abgezogen werden. Es sei darauf hingewiesen, dass in der

Darstellung der Fig. 19 das Trennelement 46 nach Art einer labyrinthartigen Dichtung wirksam ist und zwei grundsätzlich bezüglich einander drehbare Dichtelemente umfassen kann. Der Vorteil dieser Anordnung ist, dass der Vorgang des Ein- und Ausrückens völlig unabhängig gemacht werden kann von  
5 irgendwelchen Druckzuständen im Raumbereich 34. Es lässt sich somit eine hervorragende Wärmeabfuhr erhalten, die vom Getriebe aus regelbar ist. Auch lässt sich eine sehr präzise Verlagerung des Kupplungskolbens 32 erreichen.

Die Ausgestaltungsform gemäß Fig. 20 wirkt nach dem sogenannten 2-  
10 Leitungsprinzip. Das Fluid wird in die Gehäuseanordnung 12 über die zentrale Öffnung 38 der Abtriebswelle 18 eingespeist, und zwar in den Raumbereich 36. Über eine oder mehrere Öffnungen 130 im Kupplungskolben 32 tritt das Fluid unter Bereitstellung einer Drosselwirkung in den Raumbereich 34 ein und kann über einen zwischen der Nabe 16 und der Abtriebswelle 18 bereitgestellten  
15 Raumbereich 51 wieder abströmen. Zum Einrücken dieser Kupplungsanordnung 10 wird also verstärkt Fluid in den Raumbereich 36 eingespeist. Aufgrund der Erhöhung des Fluiddrucks in diesem Raumbereich 36 wird der Kupplungskolben 32 dann gegen die Reiborgane gepresst. Hier ist es zum Erhalt eines schnelleren Ausrückvorganges möglich, die Fluidströmungsrichtung umzukehren. Durch das  
20 Bereitstellen der wenigstens einer Öffnung 130 ist auch hier im eingerückten Zustand permanent ein Fluidaustausch und eine dementsprechende Wärmeabfuhr möglich. Obgleich die gewünschte Fluidleckage (erzeugt durch die Öffnung oder Öffnungen 130) einen verminderten Wirkungsgrad zur Folge hat, da permanent Öl nachgespeist werden muss, ist bei geringem Bauaufwand ein  
25 permanenter Fluidaustausch möglich.

Die in Fig. 21 dargestellte Ausgestaltungsvariante entspricht im Wesentlichen der in Fig. 20 dargestellten Ausgestaltungsvariante, bei welcher Fluid über die zentrale Öffnung 38 der Abtriebswelle 18 in den Raumbereich 36 eingespeist

wird. Im Kupplungskolben 32 ist jedoch keine Durchtrittsöffnung vorgesehen. Es besteht also keine direkte Fluidaustauschverbindung zwischen den beiden Raumbereichen 34, 36. Der Raumbereich 34 ist bei dieser Variante mit Fluid vorbefüllt. Die Wärmeabfuhr aus den reibmäßig beaufschlagten Bereichen erfolgt hier lediglich durch die erfindungsgemäß aufgebaute Fluidzirkulation im Bereich der verschiedenen Reiborgane. Ein Fluidaustausch, durch welchen Fluid aus dem Raumbereich 34 abgeführt wird, ist nicht vorhanden. Um hier die durch Verschiebung des Kupplungskolbens 32 induzierte Volumenänderung des Raumbereichs 34 kompensieren zu können, wird dieser nicht vollständig mit dem Arbeitsfluid, also einer ölartigen Flüssigkeit o. dgl., gefüllt, so dass ein komprimierbares Gasvolumen verbleibt.

In Fig. 22 sind verschiedene Abmessungen dargestellt, welche zum Erhalt einer effizienten Fluidzirkulation in bestimmten Bereichen liegen sollten. So ist es beispielsweise vorteilhaft, wenn das Verhältnis des Innendurchmessers zum Außendurchmesser der die Fluidzirkulation letztendlich erzeugenden Fluidförderflächen, also das Verhältnis  $d/D$  im Bereich von 0,35 - 0,85, vorzugsweise bei etwa 0,6, liegt. Die Anzahl der wirksamen Fluidförderflächen sollte im Bereich von 6 - 48, vorzugsweise bei etwa 24, liegen. Für die Reibbeläge hat es sich als vorteilhaft erwiesen, wenn deren Durchmesser Verhältnis  $d_B/D_B$  im Bereich von 0,6 - 0,9, vorzugsweise bei etwa 0,75, liegt.

Durch das Bereitstellen der vorangehend angesprochenen verschiedenen radial außen bzw. innen vorgesehenen Öffnungen 114, 106 bzw. Durchtrittsaussparungen zwischen jeweiligen Kopplungsvorsprüngen werden die vorangehend bereits angesprochenen radial äußeren bzw. radial inneren Fluidströmungsräume 134, 136 gebildet. Diese können nach radial außen bzw. radial innen durch die verschiedenen vorangehend angesprochenen

- Ringabschnitte der Reibbelagträger 56 gebildet sein, können jedoch, wie beispielsweise in Fig. 1 auch erkennbar, unmittelbar durch die Gehäuseanordnung 12 bzw. das Kopplungselement 26 begrenzt sein. Für diese radial äußeren bzw. radial inneren Fluidströmungsräume, in welchen das Fluid näherungsweise in Achsrichtung strömt, hat es sich als vorteilhaft erwiesen, als Verhältnis zur Außenabmessung der Fluidförderflächen, also Verhältnis  $D_a/D$ , einen Wert im Bereich von 1,03 - 1,2, vorzugsweise etwa 1,1, vorzusehen, bzw. als Verhältnis zum Innendurchmesser der Fluidförderflächen, also als Verhältnis  $d/d$  einen Wert im Bereich von 0,4 - 0,9, vorzugsweise etwa 0,7 vorzusehen.
- 10 Ferner ist es vorteilhaft, wenn das Verhältnis der Axialerstreckung der nach Art einer Pumpe wirkenden Reiborgane, welche näherungsweise durch die Abmessung  $B_p$  in Fig. 22 ausgedrückt ist, zur Axialerstreckung der nach Art einer Turbine wirksamen Reiborgane, in Fig. 22 näherungsweise durch die Erstreckung  $B_p$  ausgedrückt, im Bereich von 0,5 - 1,2, vorzugsweise etwa bei 1, liegt. Es sei hier darauf hingewiesen, dass in Fig. 22 insofern eine geringe Ungenauigkeit besteht, als zwischen zwei nach Art einer Pumpe wirksamen Reiborganen 22 ein radial innen mit dem Kopplungselement 26 drehfest gekoppeltes Reiborgan 24 liegt, das jedoch zur Fluidzirkulationserzeugung nicht beiträgt. Entsprechendes gilt auch für den turbinenmäßig wirksamen Bereich.
- 20 Weiter hat es sich als vorteilhaft, jedoch nicht als zwingend, herausgestellt, wenn, wie in Fig. 22 dargestellt, die Reibbeläge radial außen im gleichen Bereich enden, wie die Fluidförderflächen an den verschiedenen Belagträgern.
- 25 Es sei darauf hingewiesen, dass die vorangehend mit Bezug auf die Fig. 19 - 22 beschriebenen Details davon unabhängig sind, in welcher Art und Weise die die Fluidzirkulation erzeugenden Fluidförderflächen ausgebildet sind, also unabhängig davon sind, ob diese an Belagträgern oder an Stirn- oder Seitenflächen von Belägen selbst ausgebildet sind. Insofern treffen die mit Bezug



auf die Fig. 19 - 22 vorgebrachten Aussagen ebenso auf die Ausgestaltungsformen gemäß den Fig. 6 - 11 zu.

Eine weitere vorteilhafte Variante ist in Fig. 23 angedeutet. Wie vorangehend  
5 bereits mit Bezug auf die Fig. 19 - 21 ausgeführt, wird durch verschiedene  
Strömungen bzw. Vorbefüllung dafür gesorgt, dass im Bereich der reibend  
aneinander anliegenden oder in Wechselwirkung bringbaren Ober-  
flächenbereiche Arbeitsfluid vorhanden ist, um durch Fluidströmung oder/und  
Fluidzirkulation Wärme abzuführen. In einem Zustand, in welchem die Kupplung  
10 nicht eingerückt ist, ist diese Funktion der Wärmeabfuhr jedoch nicht  
erforderlich. Da dann noch vorhandene Arbeitsfluid hat den Aufbau von  
Schleppmomenten zur Folge, was beispielsweise dann nachteilhaft ist, wenn die  
erfindungsgemäße Kupplung als Teil einer Doppelkupplung wirksam ist. In  
diesem Falle soll über nur jeweils eine der Kupplungen ein Drehmoment  
15 übertragen werden. Gemäß der in Fig. 23 dargestellten Variante wird nun dafür  
gesorgt, dass nur dann, wenn ein Drehmoment zu übertragen ist, der die reibend  
beaufschlagten Oberflächenbereiche enthaltende Volumenbereich mit  
Arbeitsfluid befüllt ist. Dies kann beispielsweise dadurch erlangt werden, dass für  
die an die Gehäuseanordnung 12 drehfest angekoppelten Reiborgane ein von  
20 der Gehäuseanordnung 12 separat ausgebildetes Kopplungselement 140 vor-  
gesehen ist, das beispielsweise mit der Gehäuseanordnung 140 drehfest  
verbunden ist. Dieses Kopplungselement 140 weist mehrere Durchtrittsöffnungen  
142 auf, durch welche von radial innen nach radial außen Fluid strömen kann. Im  
Betrieb wird dafür gesorgt, dass dann, wenn die Kupplung in einen eingerückten  
25 Zustand gebracht werden soll, Fluid in den Raumbereich 34 geleitet wird, und  
zwar beispielsweise mit einer Förderrate von etwa 20 L/min. Dieses Fluid wird  
fliehkraftbedingt nach radial außen strömen und aufgrund der Drosselwirkung der  
Öffnungen 142 sich verstärkt in dem von dem Kopplungselement 140  
umgebenen Volumenbereich ansammeln. Dort nimmt es Wärme von den

reibend aneinander anliegenden Bauteilen auf und führt die Wärme dann nach dem Durchtritt durch die Öffnungen 142 und dem Abzug aus dem Raumbereich 34 ab. Soll die Kupplung wieder in einen ausgerückten Zustand gebracht werden, so wird die Fluidzufuhr gestoppt, das zunächst noch vorhandene Fluid wird über die Öffnungen 142 hindurchtreten und dann abgezogen werden. Es ist dann keine fluidbedingte Schleppwirkung mehr vorhanden. Eine derartige Ausgestaltung ist selbstverständlich auch bei der in Fig. 9 dargestellten Variante möglich, bei welcher die an die Abtriebswelle angebundenen Reiborgane 24a an das die verschiedenen Reiborgane 24a, 22a radial außen umgebende Kopplungsorgan 26a angebunden sind.

Auch hier ist es wieder unerheblich, in welcher Art und Weise die Fluidförderflächen bereitgestellt werden, so dass auch dieser Aspekt der vorliegenden Erfindung grundsätzlich bei allen vorangehend beschriebenen Ausgestaltungsvarianten zum Einsatz kommen kann.

Eine weitere erfindungsgemäße Kupplungsanordnung ist in Fig. 24 dargestellt. Diese entspricht insbesondere hinsichtlich der Erzeugung der Fluidzirkulation den vorangehend beschriebenen Prinzipien und kann, insofern als die Reiborgane betroffen sind, so ausgebildet sein, wie vorangehend mit Bezug auf verschiedene Ausgestaltungsvarianten beschrieben.

Man erkennt bei der in Fig. 24 dargestellten Ausgestaltungsvariante, dass der dem Kupplungskolben 32b gegenüber liegende und nach radial innen sich erstreckende Gehäuseabschnitt 150b radial innen eine zur Drehachse A vorzugsweise konzentrische Öffnung aufweist. Durch diese hindurch ist eine axiale, im Wesentlichen zylindrisch sich erstreckende durch Umformung gebildete Ausformung 152b des Kupplungskolbens 32 unter Bereitstellung einer Dichtwirkung eines Dichtelements 154b geführt. Der die Raumbereiche 34b, 36b

umfassende gesamte Innenraum des Gehäuses 12b ist somit fluiddicht abgeschlossen und mit Fluid vorbefüllt. Die beiden Raumbereiche 34b, 36b stehen radial außen in direkter Verbindung, da dort der Kupplungskolben 32b durch eine an diesem vorgesehene Verzahnungsanordnung 156b ebenso wie die

5 Reiborgane 22b drehfest an die Gehäuseanordnung 12b angebunden ist. Für den Kupplungskolben 32b ist ein allgemein mit 158b bezeichneter Betätigungsmechanismus vorgesehen. Dieser kann beispielsweise nach Art eines herkömmlichen Kolben/Zylinder-Betätigungsmechanismus zur Betätigung von Reibungskupplungen, nach Art eines Kraftspeichers, beispielsweise

10 Membranfeder, oder sonstigen Aktuators ausgebildet sein. Der Mechanismus 158b beaufschlagt den aus der Gehäuseanordnung 12b hervorspringenden Bereich 152b des Kupplungskolbens 32b und presst diesen somit zur Herstellung des Einkuppelzustands gegen die verschiedenen Reiborgane 22b, 24b. Es sind hier also keine zur Herstellung des Einkuppelzustands dienende Fluidleitungen

15 erforderlich, was vor allem in fluidführungstechnischer Hinsicht den Aufbau wesentlich vereinfacht. Um in definierter Art und Weise den Kupplungskolben beim Übergang in den Ausrückzustand von den Reiborganen wegzubewegen, könnte daran gedacht werden, entweder innerhalb der Gehäuseanordnung 12b oder außerhalb derselben ein diesen axial vorspannendes Federelement

20 bereitzustellen, das nur eine vergleichsweise geringe Federkraft aufweisen muss.

Die in Fig. 24 dargestellte Ausgestaltungsvariante kombiniert das Prinzip einer nasslaufenden, also durch Fluidumströmung gekühlten Kupplung, mit der Betätigung einer herkömmlichen Trockenreibkupplung. Es kann eine derartige

25 Kupplungsanordnung also beispielsweise dort zum Einsatz kommen, wo zwar eine herkömmliche Betätigung, also Betätigung einer herkömmlichen Trockenreibkupplung, bereitgestellt sein soll, jedoch durch den bestimmten Einsatzzweck die insbesondere im Schlupfbetrieb auftretende Belastung für eine Trockenreibkupplung zu groß wäre. Es sei noch darauf hingewiesen, dass

selbstverständlich bei der Ausgestaltungsform gemäß Fig. 24 hinsichtlich des Aufbaus und der Wirkung der Reiborgane alle vorangehend beschriebenen Maßnahmen bereitgestellt sein können.

5 Eine Weiterbildung der erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung ist in Fig. 25 dargestellt. Man erkennt hier, dass die Gehäuseanordnung 12 der Kupplungsanordnung 10 über einen allgemein mit 200 bezeichneten Drehschwingungsdämpfer zur gemeinsamen Drehung an eine Antriebswelle oder ein sonstiges Antriebsorgan ankoppelbar ist. Die Gehäuseanordnung 12 weist dazu  
10 einen nach radial außen flanschartig verlängerten Bereich 202 auf, der die Sekundärseite des Drehschwingungsdämpfers 200 bildet. An beiden axialen Seiten des flanschartig verlängerten Bereichs 200 sind im Wesentlichen die Primärseite bildende Deckelemente 204, 206 vorgesehen. In an sich bekannter Art und Weise wirken zwischen den Deckelementen 204, 206 und dem  
15 flanschartigen radial nach außen verlängerten Bereich mehrere Dämpferfedern 208, so dass in begrenztem Drehwinkelbereich die Gehäuseanordnung 12 sich gegen die im Wesentlichen die Primärseite bildenden Deckelemente 204, 206 verdrehen kann. Diese Primärseite kann dann über eine Flexplatte o. dgl. an die Antriebswelle angebunden sein.

20

Bei der in Fig. 26 dargestellten Ausgestaltungsvariante ist der Drehschwingungsdämpfer 200 abtriebsseitig vorgesehen und liegt im Drehmomentübertragungsweg zwischen dem Kopplungselement 26 und der schematisch dargestellten Abtriebswelle 18. In diesem Fall ist die Gehäuseanordnung 12 beispielsweise über eine Flexplatte direkt an die Antriebswelle angebunden. Der Drehschwingungsdämpfer 200 ist wiederum nach  
25 herkömmlicher Bauart aufgebaut und weist beispielsweise in Verbindung mit dem Kopplungselement 26 ein flanschartiges Zentralscheibenelement nach Art des in Fig. 25 erkennbaren Bereichs 202 auf sowie zwei an beiden axialen Seiten davon

liegende Deckscheibenelemente 204, 206, die selbstverständlich auch integral miteinander ausgebildet sein können.

Bei der in Fig. 27 dargestellten Ausgestaltungsform ist der Drehschwingungsdämpfer 200 im Innenbereich der Gehäuseanordnung 12, d.h. in dem mit Arbeitsflüssigkeit gefüllten Raumbereich, vorhanden. Ein allgemein mit 210 bezeichnetes Trägerelement trägt sowohl die Reiborgane 22 als auch den Kupplungskolben 32 drehfest. In seinem radial äußeren Bereich bildet dieses Trägerelement 210 dann das Zentralelement 200, an dessen beiden Seiten mit der Gehäuseanordnung 12 integral ausgebildete Deckelemente 204, 206 zur Wechselwirkung mit den Dämpferfedern 208 vorgesehen sind. Auch hier ist der Drehschwingungsdämpfer 200 antriebsseitig, also im Drehmomentübertragungsweg zwischen der Antriebswelle und den Reiborganen 22 vorgesehen. Bei der in Fig. 28 dargestellten Ausgestaltungsvariante ist der Drehschwingungsdämpfer 200 wiederum innerhalb der Gehäuseanordnung 12, nunmehr jedoch abtriebsseitig zwischen dem Kopplungselement 26 und einem weiteren dann mit der Abtriebswelle drehfest gekoppelten Kopplungselement 212 angeordnet.

In Fig. 29 ist eine erfindungsgemäße Kupplungsanordnung 10 in Verbindung mit einer allgemein mit 220 bezeichneten Starter-Generator-Anordnung dargestellt. An der einem Motorblock 222 zugewandten Seite trägt die Gehäuseanordnung eine Rotoranordnung 224 der Starter-Generator-Anordnung, die beispielsweise auch über den Torsionsschwingungsdämpfer 200 mit der Gehäuseanordnung 12 zur gemeinsamen Drehung gekoppelt sein kann. Entweder radial innerhalb oder, wie im dargestellten Beispiel, radial außerhalb der Rotoranordnung 24 liegt die Leitungsspulen aufweisende Statoranordnung 226 der Starter-Generator-Anordnung 220. Die Statoranordnung 226 ist beispielsweise am Motorblock 222 drehfest gehalten.

Bei der in Fig. 30 dargestellten Ausgestaltungsvariante ist die Rotoranordnung 224 an der abtriebsseitigen Seite der Gehäuseanordnung 12 angeordnet. Die Statoranordnung 226 ist beispielsweise an der Innenseite einer Getriebeglocke 228 getragen.

Es sei darauf hingewiesen, dass in den mit Bezug auf die Fig. 25 - 30 beschriebenen Ausgestaltungsformen der innere Aufbau der Kupplungsanordnungen insbesondere insofern, als die verschiedenen Reiborgane betroffen sind, so wie vorangehend mit Bezug auf die Fig. 1 - 24 beschrieben ausgebildet sein kann. Auch hier wird, wie durch Zirkulationskreise angedeutet, die die Reiborgane umströmende Fluidzirkulation bereitgestellt. Es ist selbstverständlich, bei einer erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung 10 sowohl den Drehschwingungsdämpfer 200 als auch die Starter-Generator-Anordnung 220 vorzusehen. Beispielsweise ist es möglich, eine Antriebswelle über eine Flexplatte o. dgl. mit der Rotoranordnung der Starter-Generator-Anordnung zu koppeln, die Rotoranordnung mit der Eingangsseite oder Primärseite des Drehschwingungsdämpfers zu koppeln und die Ausgangsseite des Drehschwingungsdämpfers dann mit der Gehäuseanordnung der erfindungsgemäßen Kupplungsanordnung zu koppeln.

Es sei weiter noch darauf hingewiesen, dass das Erfindungsprinzip der Erzeugung einer Fluidzirkulation im Bereich der reibend miteinander in Wechselwirkung bringbaren Reiborgane selbstverständlich auch Anwendung finden kann bei Doppel-Nasslaufkupplungsanordnungen, bei welchen über zwei Sätze von Reiborganen zwei verschiedene Abtriebswellen durch wahlweises Einrücken einer der beiden Nasslaufkupplungen in Drehmomentübertragungsverbindung mit einer Antriebswelle gebracht werden können.

**[Patentansprüche]**

1. Kupplungsanordnung, insbesondere für ein Kraftfahrzeug, umfassend:
- eine mit Fluid gefüllte oder füllbare Gehäuseanordnung (12; 12a),
  - 5 - wenigstens ein mit der Gehäuseanordnung (12; 12a) gemeinsam drehbares erstes Reiborgan (22; 22a),
  - wenigstens ein mit einem Abtriebsorgan (18) gemeinsam drehbares zweites Reiborgan (24; 24a), welches zur Herstellung einer Reibwechselwirkung in Anlage an wenigstens einem ersten
  - 10 Reiborgan (22; 22a) bringbar ist,
- dadurch gekennzeichnet, dass wenigstens ein Reiborgan (22, 24; 22a, 24a) zur Erzeugung einer die Reiborgane (22, 24; 22a, 24a) wenigstens bereichsweise umströmenden Fluidzirkulation ausgebildet ist.
- 15 2. Kupplungsanordnung nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass wenigstens ein erstes Reiborgan (22; 22a) und wenigstens ein zweites Reiborgan (24; 24a) zur Erzeugung der Fluidzirkulation ausgebildet sind.
- 20 3. Kupplungsanordnung nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, dass wenigstens ein erstes Reiborgan (22; 22a) wenigstens eine Fluidförderfläche (74, 76; 74a, 76a) aufweist und dass wenigstens ein zweites Reiborgan (24; 24a) wenigstens eine Fluidförderfläche aufweist.
- 25 4. Kupplungsanordnung nach Anspruch 3, dadurch gekennzeichnet, dass die wenigstens eine Fluidförderfläche (74, 76; 74a, 76a) eine Radialerstreckungskomponente und eine Axialerstreckungskomponente aufweist.

5. Kupplungsanordnung nach Anspruch 3 oder 4,  
dadurch gekennzeichnet, dass die wenigstens eine Fluidförderfläche (74,  
76; 74a, 76a) wenigstens bereichsweise mit einer im Wesentlichen  
tangential orientierten Flächennormalen ausgebildet ist.
6. Kupplungsanordnung nach einem der Ansprüche 3 bis 5,  
dadurch gekennzeichnet, dass das wenigstens eine erste Reiborgan (22a)  
oder/und das wenigstens eine zweite Reiborgan (24a) an wenigstens einer  
axialen Seite eine die wenigstens eine Fluidförderfläche (74a, 76a)  
bereitstellende Reibbelaganordnung (52a, 54a) aufweist.
7. Kupplungsanordnung nach Anspruch 6,  
dadurch gekennzeichnet, dass die wenigstens eine Fluidförderfläche (74a,  
76a) wenigstens einen nutartigen Kanal (80a) in der  
Reibbelaganordnung (52a, 54a) in Umfangsrichtung begrenzende  
Wandung umfasst.
8. Kupplungsanordnung nach Anspruch 6 oder 7,  
dadurch gekennzeichnet, dass das wenigstens eine erste Reiborgan (22a)  
oder/und das wenigstens eine zweite Reiborgan (24a) an beiden axialen  
Seiten jeweils Fluidförderflächen (74a, 76a) bereitstellende  
Reibbelaganordnungen (52a, 54a) aufweist.
9. Kupplungsanordnung nach Anspruch 6 oder 7,  
dadurch gekennzeichnet, dass das wenigstens eine erste Reiborgan (22a)  
oder/und das wenigstens eine zweite Reiborgan (24a) nur an einer axialen  
Seite eine wenigstens eine Fluidförderfläche (74a, 76a) bereitstellende  
Reibbelaganordnung (52a, 54a) aufweist und dass der anderen axialen



Seite eine Reibbelaganordnung (52a, 54a) eines weiteren Reiborgans (22a, 24a) gegenüberliegt.

10. Kupplungsanordnung nach einem der Ansprüche 3 bis 9,  
5 dadurch gekennzeichnet, dass das wenigstens eine erste Reiborgan (22) oder/und das wenigstens eine zweite Reiborgan (24) einen Reibbelagträger (56) aufweist, welcher vorzugsweise an wenigstens einer axialen Seite eine Reibbelaganordnung (52, 54) trägt, und dass wenigstens eine Fluidförderfläche (74, 76) durch den Reibbelagträger (56)  
10 bereitgestellt ist.
11. Kupplungsanordnung nach Anspruch 10,  
dadurch gekennzeichnet, dass der Reibbelagträger (56) in Umfangs-  
richtung aufeinander folgende, axial zueinander versetzte Belagtra-  
15 geabschnitte (58, 60) aufweist, welche durch Verbindungsabschnitte (72) miteinander verbunden sind, und dass die wenigstens eine Fluidförderfläche (74, 76) durch einen Verbindungsabschnitt (72) bereitgestellt ist.
- 20 12. Kupplungsanordnung nach Anspruch 11,  
dadurch gekennzeichnet, dass der Reibbelagträger (56) durch Umformen eines im Wesentlichen ringartigen Blechrohlings gebildet ist.
13. Kupplungsanordnung nach Anspruch 11 oder 12,  
25 dadurch gekennzeichnet, dass an den zueinander axial versetzten Belagtrageabschnitten (58, 60) an deren jeweils voneinander weg gerichteten axialen Seiten Belagsegmente (62, 64) jeweiliger Reibbelaganordnungen (52, 54) vorgesehen sind.

14. Kupplungsanordnung nach einem der Ansprüche 3 bis 13,  
gekennzeichnet durch eine Mehrzahl von in Umfangsrichtung aufeinander  
folgenden Fluidförderflächen (74, 76; 74a, 76a) an dem wenigstens einen  
ersten Reiborgan (22; 22a) oder/und an dem wenigstens einen zweiten  
5 Reiborgan (24; 24a).
15. Kupplungsanordnung nach einem der Ansprüche 1 bis 14,  
gekennzeichnet durch ein Anpresselement (32; 32a), durch welches die  
ersten und zweiten Reiborgane (22, 24; 22a, 24a) in Reibwechselwirkung  
10 miteinander bringbar sind, wobei durch das Anpresselement (32; 32a) ein  
Innenraumbereich der Gehäuseanordnung (12; 12a) in einen die  
Reiborgane (22, 24; 22a, 24a) enthaltenden ersten Raumbereich (34; 34a)  
und einen zweiten Raumbereich (36; 36a) unterteilt ist.
- 15 16. Kupplungsanordnung nach einem der Ansprüche 1 bis 15,  
dadurch gekennzeichnet, dass eine Fluidströmungsanordnung vor-  
gesehen ist zur Zufuhr von Fluid in den ersten Raumbereich (34; 34a) und  
zur Abfuhr von Fluid aus dem ersten Raumbereich (34; 34a) im Wesent-  
lichen unabhängig von der Fluidzirkulation.  
20
17. Kupplungsanordnung nach Anspruch 15,  
dadurch gekennzeichnet, dass der erste Raumbereich (34; 34a) gegen  
Fluidaustausch im Wesentlichen abgeschlossen ist.
- 25 18. Kupplungsanordnung nach einem der Ansprüche 15 bis 17,  
dadurch gekennzeichnet, dass in den zweiten Raumbereich (36; 36a)  
Fluid zur Beaufschlagung des Anpresselements (32; 32a) zur Erzeugung  
der Reibwechselwirkung der Reiborgane (22, 24; 22a, 24a) einleitbar ist.

19. Kupplungsanordnung nach einem der Ansprüche 15 bis 17,  
dadurch gekennzeichnet, dass das Anpresselement (32b) zur Erzeugung  
der Reibwechselwirkung durch eine im Wesentlichen außerhalb der  
Gehäuseanordnung (12b) vorgesehene Betätigungsanordnung (158b)  
beaufschlagbar ist.
20. Kupplungsanordnung nach einem der Ansprüche 1 bis 19,  
dadurch gekennzeichnet, dass das wenigstens eine erste Reiborgan (22)  
oder/und das wenigstens eine zweite Reiborgan (24) einen Reibbelag-  
träger mit einer zur Erzeugung der Fluidzirkulation beitragenden lap-  
penartigen Abbiegung (127) aufweist.
21. Kupplungsanordnung nach Anspruch 3 oder einem der Ansprüche 4 bis  
20, sofern auf Anspruch 3 rückbezogen,  
dadurch gekennzeichnet, dass die Anzahl der an dem wenigstens einen  
ersten Reiborgan (22; 22a) vorgesehenen Fluidförderflächen oder/und die  
Anzahl der an dem wenigstens einen zweiten Reiborgan (24; 24a)  
vorgesehenen Fluidförderflächen im Bereich von 6 - 48, vorzugsweise bei  
24, liegt.
22. Kupplungsanordnung nach Anspruch 3, oder einem der Ansprüche 4 bis  
21, sofern auf Anspruch 3 rückbezogen,  
dadurch gekennzeichnet, dass bei dem wenigstens einen ersten  
Reiborgan (22; 22a) oder/und bei dem wenigstens einen zweiten  
Reiborgan (24; 24a):
- eine Fluidförderflächeninnenabmessung (d) zu einer Fluidförder-  
flächenaußenabmessung (D) ein Verhältnis (d/D) im Bereich von  
0,35 - 0,85, vorzugsweise etwa 0,6, aufweist oder/und

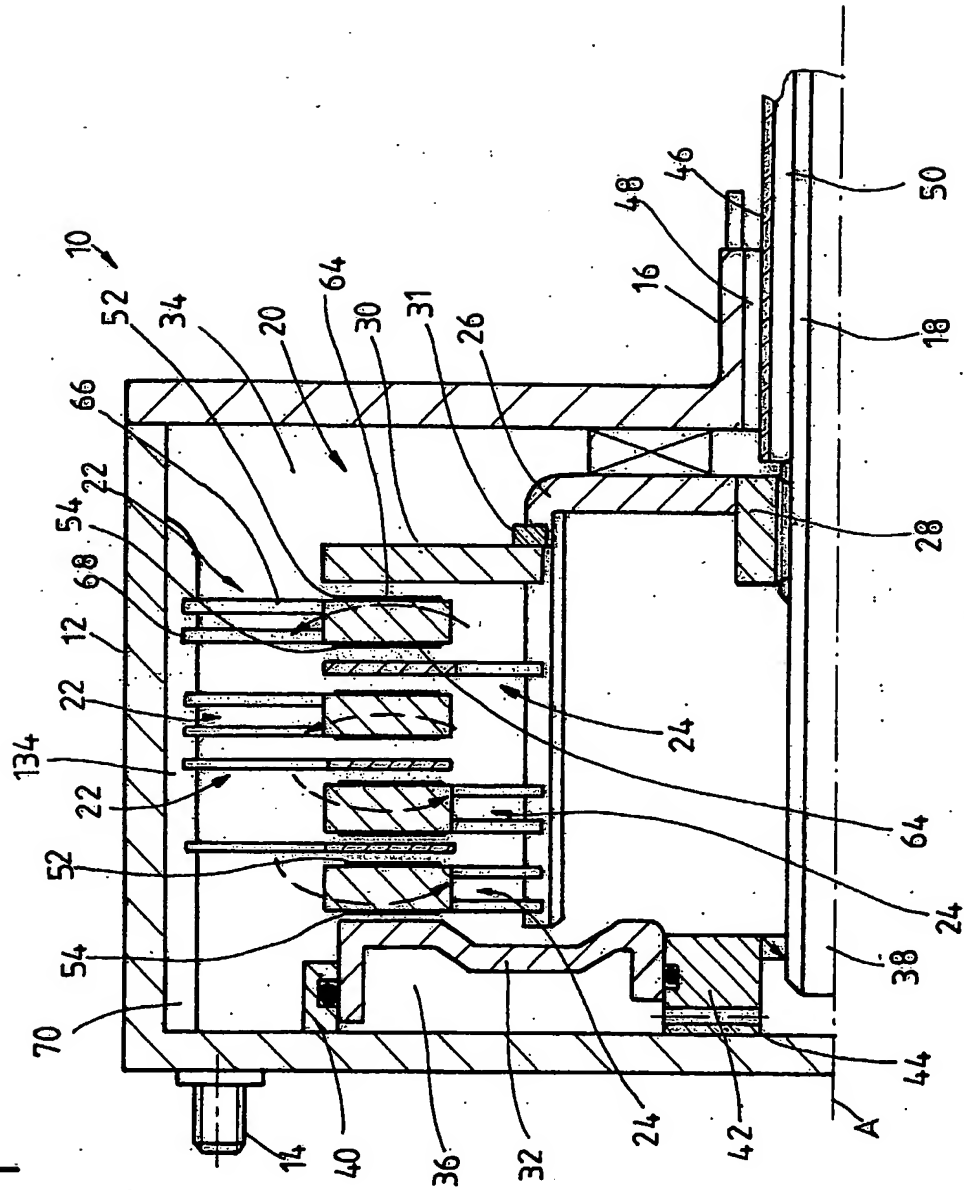
- eine Außenabmessung ( $D_a$ ) eines äußeren Fluidumlenkungsraumes zu einer Fluidförderflächenaußenabmessung ( $D$ ) ein Verhältnis ( $D_a/D$ ) im Bereich von 1,03 - 1,2, vorzugsweise etwa 1,1, aufweist oder/und
  - 5     - eine Innenabmessung ( $d_i$ ) eines inneren Fluidumlenkungsraumes zu einer Fluidförderflächeninnenabmessung ( $d$ ) ein Verhältnis ( $d_i/d$ ) von 0,4 - 0,9, vorzugsweise etwa 0,7, aufweist.
23. Kupplungsanordnung nach Anspruch 2 oder einem der Ansprüche 3 bis  
10     22, sofern auf Anspruch 2 rückbezogen,  
dadurch gekennzeichnet, dass eine Axialabmessung eines durch die zur Fluidzirkulation beitragenden ersten Reiborgane (22; 22a) eingenommenen Axialerstreckungsbereiches zu einer Axialabmessung eines durch die zur Fluidzirkulation beitragenden zweiten Reiborgane (24; 24a)  
15     eingenommenen Axialerstreckungsbereiches ein Verhältnis im Bereich von 0,5 - 1,2, vorzugsweise etwa 1, aufweist.
24. Kupplungsanordnung nach einem der Ansprüche 1 bis 23,  
dadurch gekennzeichnet, dass an wenigstens einem ersten Reiborgan  
20     (22; 22a) oder/und an wenigstens einem zweiten Reiborgan (24; 24a) ein Reibbelag vorgesehen ist, dessen Innenabmessung ( $d_B$ ) zu seiner Außenabmessung ( $D_B$ ) ein Verhältnis im Bereich von 0,6 - 0,9, vorzugsweise 0,75, aufweist.
- 25     25. Kupplungsanordnung, insbesondere für ein Kraftfahrzeug, umfassend:
- eine mit Fluid gefüllte oder füllbare Gehäuseanordnung (12b),
  - wenigstens ein mit der Gehäuseanordnung (12b) gemeinsam drehbares erstes Reiborgan (22b),

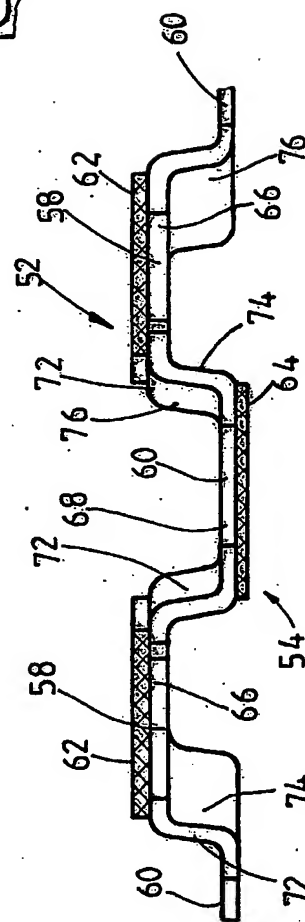
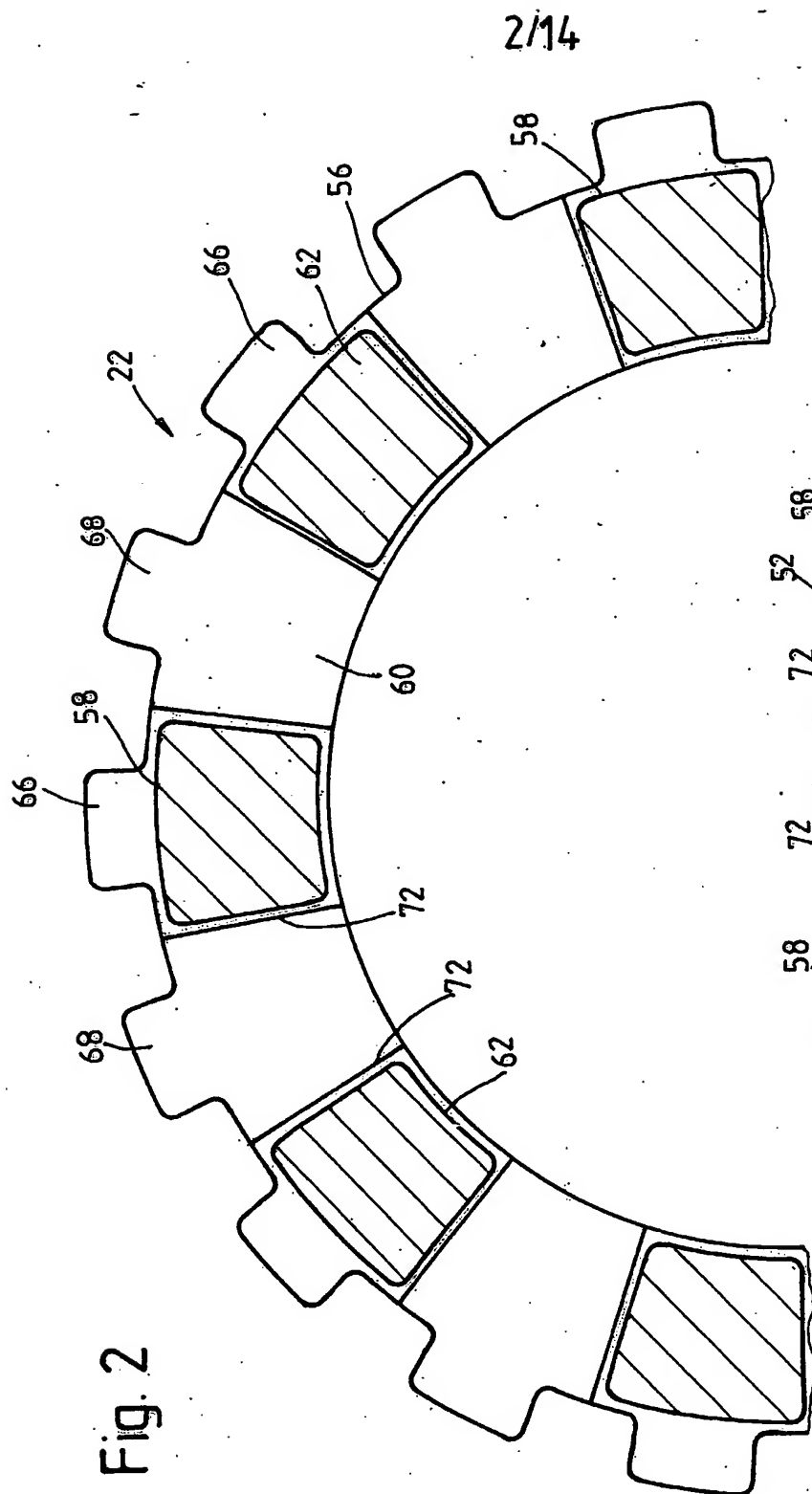
- wenigstens ein mit einem Abtriebsorgan gemeinsam drehbares zweites Reiborgan (24b), welches zur Herstellung einer Reibwechselwirkung in Anlage an wenigstens einem ersten Reiborgan (22b) bringbar ist,
  - 5       - ein in der Gehäuseanordnung (12b) verlagerbar angeordnetes Anpresselement (32b), durch welches die ersten und zweiten Reiborgane (22b, 24b) in gegenseitige Reibwechselwirkung bringbar sind, optional in Verbindung mit einem oder mehreren der Merkmale der vorangehenden Ansprüche,
  - 10       dadurch gekennzeichnet, dass das Anpresselement (32b) durch eine im Wesentlichen außerhalb der Gehäuseanordnung (12b) vorgesehene Betätigungsanordnung (158b) zur Erzeugung der Reibwechselwirkung beaufschlagbar ist.
- 15   26.   Kupplungsanordnung nach Anspruch 25,  
dadurch gekennzeichnet, dass die Gehäuseanordnung (12b) gegen Fluidaustausch im Wesentlichen vollständig abgeschlossen ist.
- 20   27.   Kupplungsanordnung nach einem der Ansprüche 1 bis 26,  
gekennzeichnet durch eine Drehschwingungsdämpferanordnung (200) im Drehmomentübertragungsweg zwischen einem mit der Gehäuseanordnung (12) zu koppelnden Antriebsorgan und dem wenigstens einen ersten Reiborgan (22) oder/und im Drehmomentübertragungsweg zwischen dem wenigstens einen zweiten Reiborgan (24) und dem Abtriebsorgan (18).
- 25   28.   Kupplungsanordnung nach einem der Ansprüche 1 bis 27,  
gekennzeichnet durch eine Starter-Generator-Anordnung (220), wobei eine vorzugsweise Permanentmagneten tragende Rotoranordnung (224)

der Starter-Generator-Anordnung mit der Gehäuseanordnung (12) zur gemeinsamen Drehung gekoppelt ist.

- 5 29. Reiborgan für eine Kupplungsanordnung, insbesondere nach einem der vorangehenden Ansprüche, umfassend einen Reibbelagträger (56), welcher an wenigstens einer axialen Seite eine Reibbelaganordnung (52, 54) trägt, und dass wenigstens eine Fluidförderfläche (74, 76) durch den Reibbelagträger (56) bereitgestellt ist.
- 10 30. Reiborgan für eine Kupplungsanordnung nach Anspruch 29, dadurch gekennzeichnet, dass der Reibbelagträger (56) in Umfangsrichtung aufeinander folgende, axial zueinander versetzte Belagtrageabschnitte (58, 60) aufweist, welche durch Verbindungsabschnitte (72) miteinander verbunden sind, und dass die wenigstens eine
- 15 Fluidförderfläche (74, 76) durch einen Verbindungsabschnitt (72) bereitgestellt ist.
31. Reiborgan für eine Kupplungsanordnung nach Anspruch 30, dadurch gekennzeichnet, dass der Reibbelagträger (56) durch Umformen
- 20 eines im Wesentlichen ringartigen Blechrohlings gebildet ist.
32. Reiborgan für eine Kupplungsanordnung nach Anspruch 30 oder 31, dadurch gekennzeichnet, dass an den zueinander axial versetzten Belagtrageabschnitten (58, 60) an deren jeweils voneinander weg
- 25 gerichteten axialen Seiten Belagsegmente (62, 64) jeweiliger Reibbelaganordnungen

Fig. 1







3/14

Fig. 5

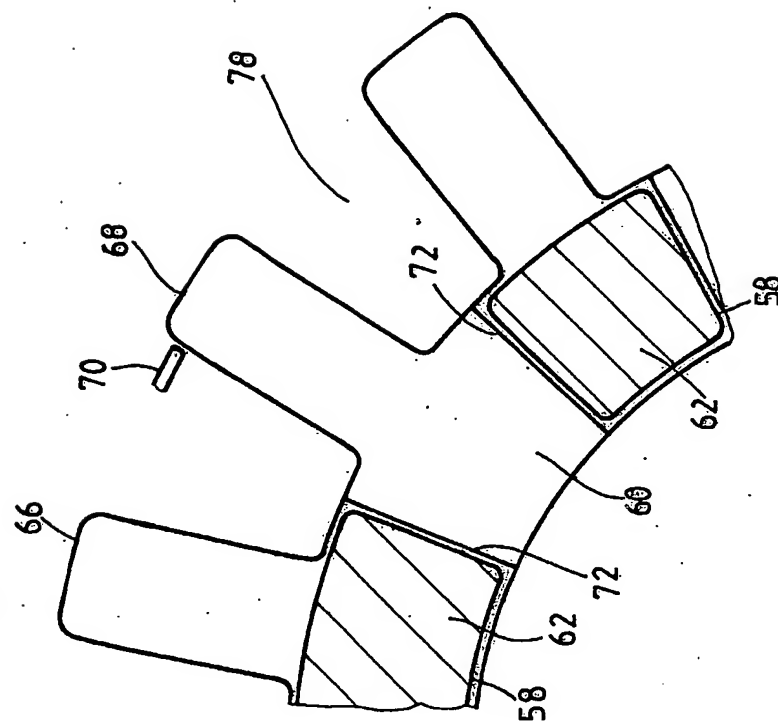
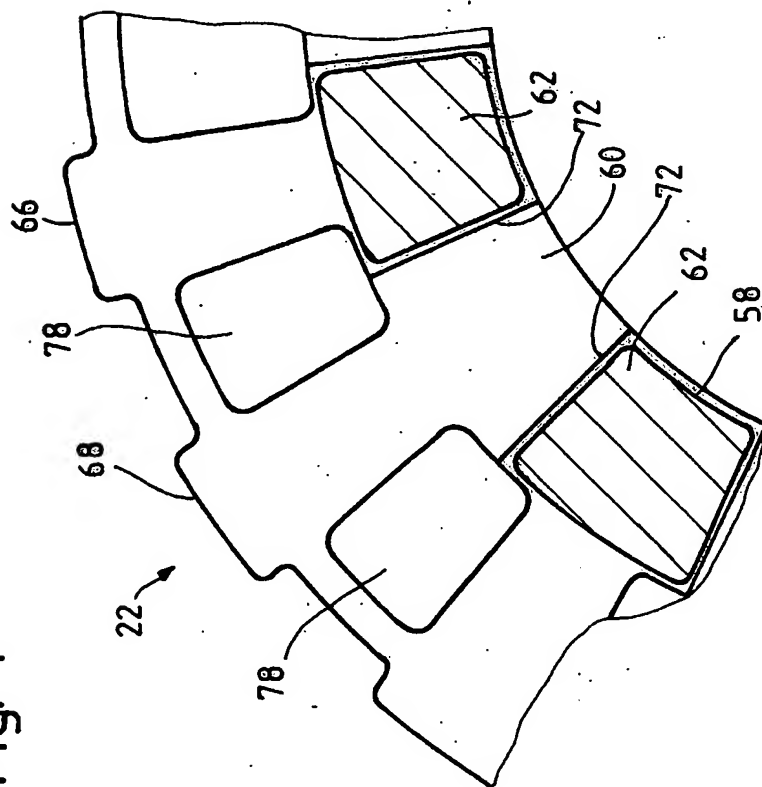
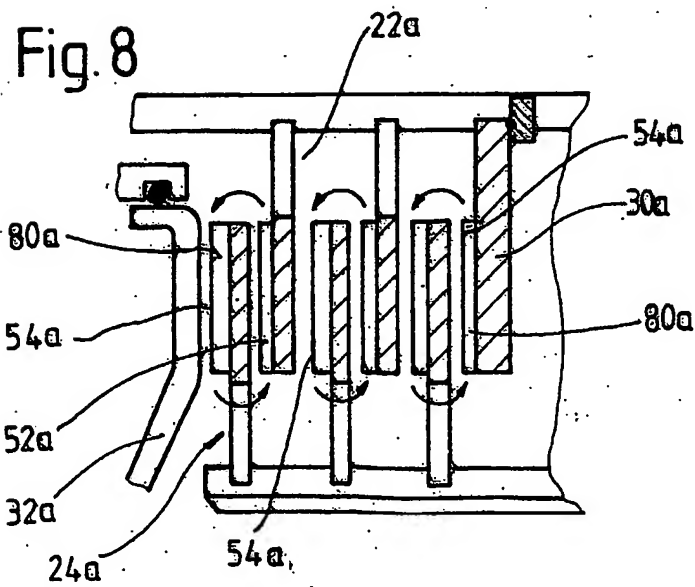
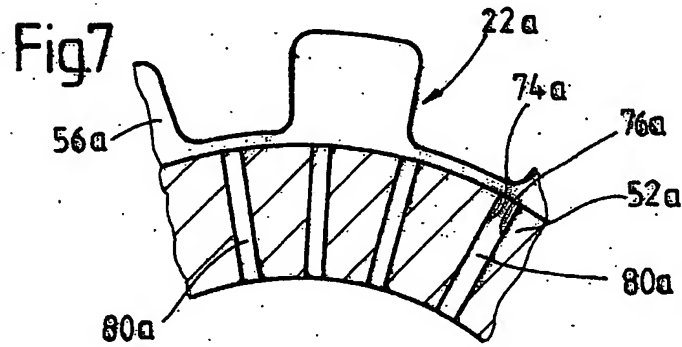
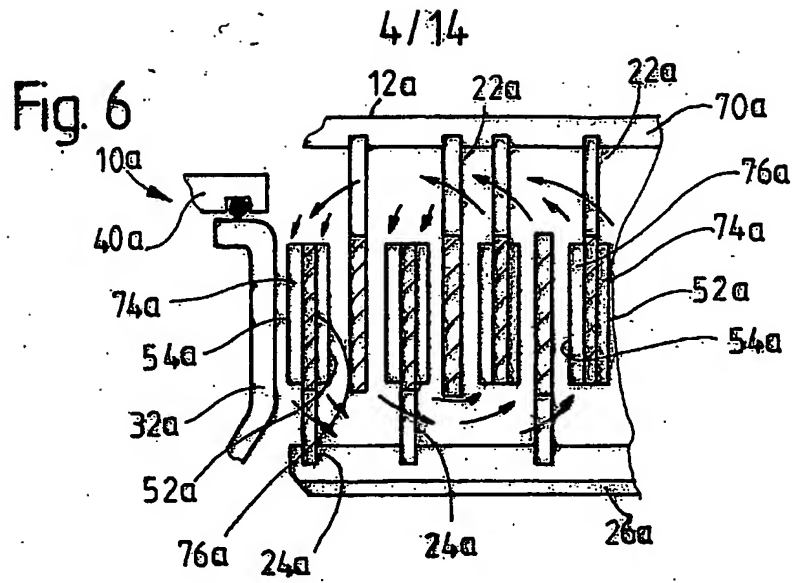


Fig. 4





5/14

Fig. 9

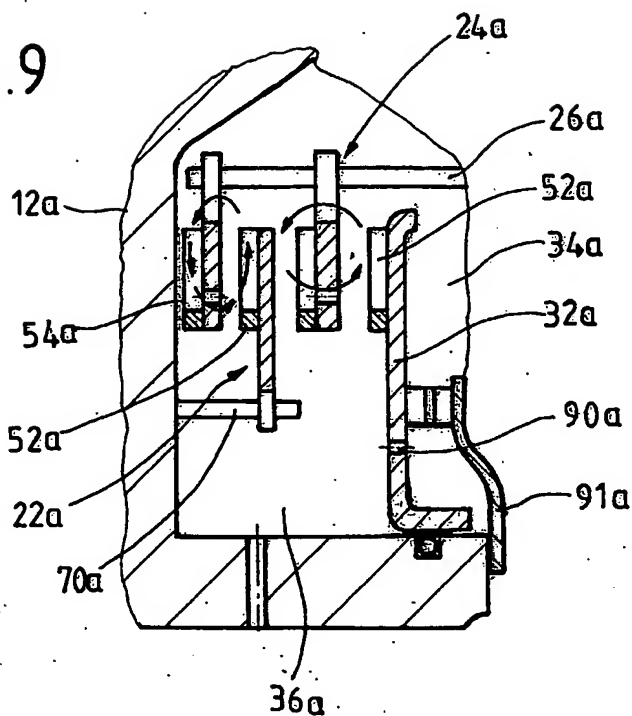


Fig. 10

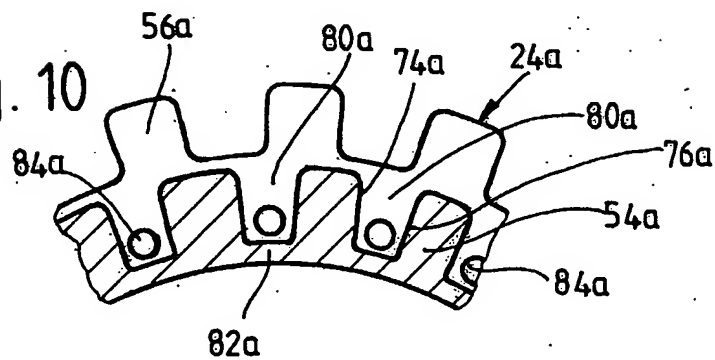
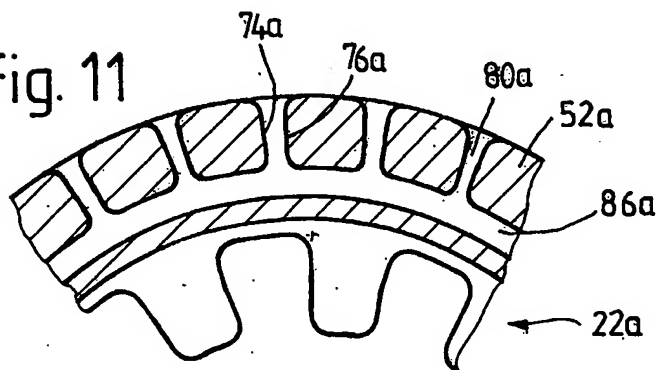


Fig. 11



6/14

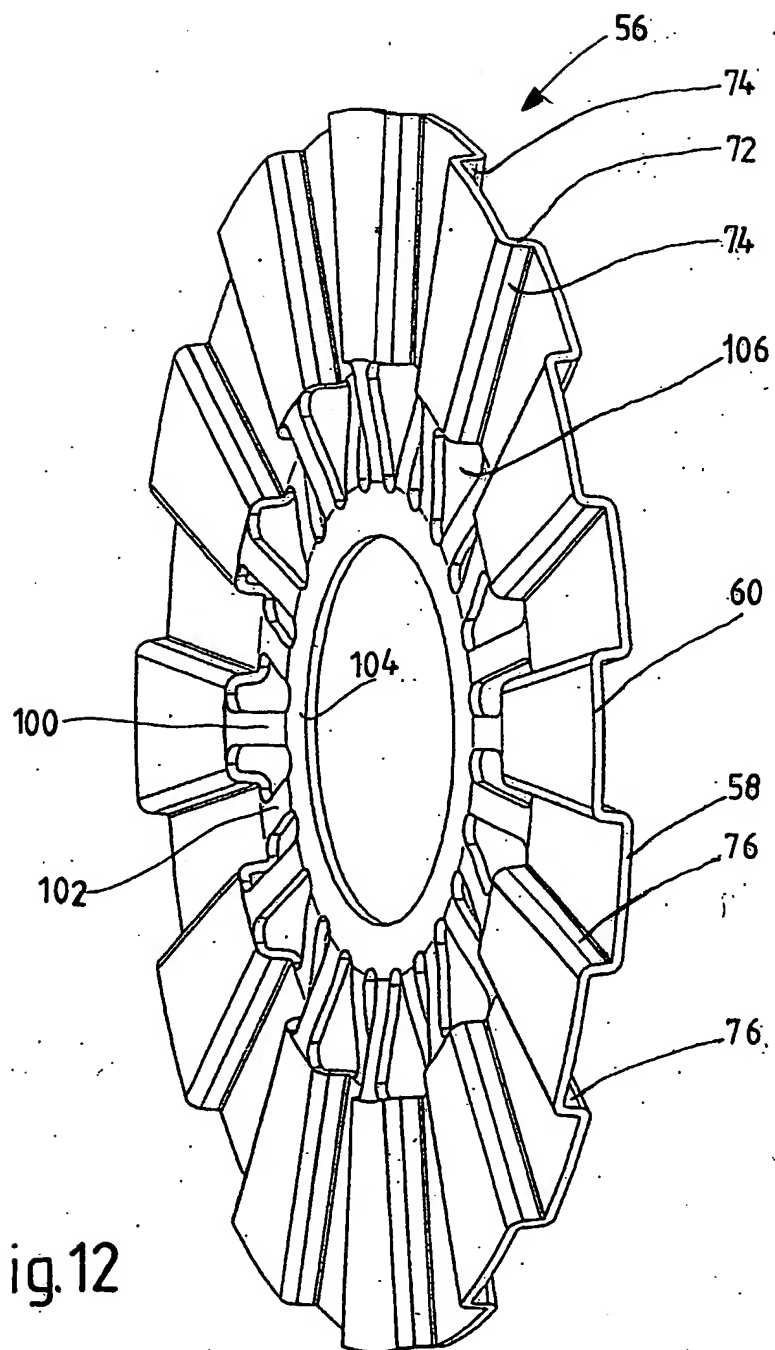


Fig.12

7/14

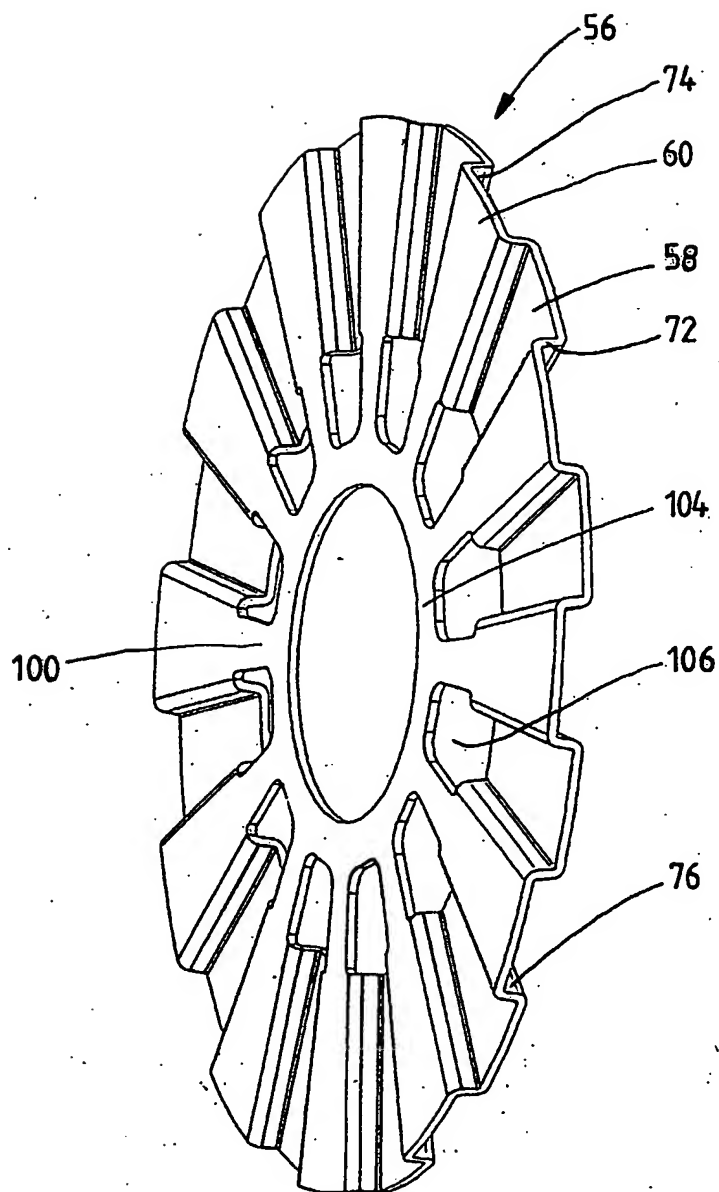


Fig.13

8/14

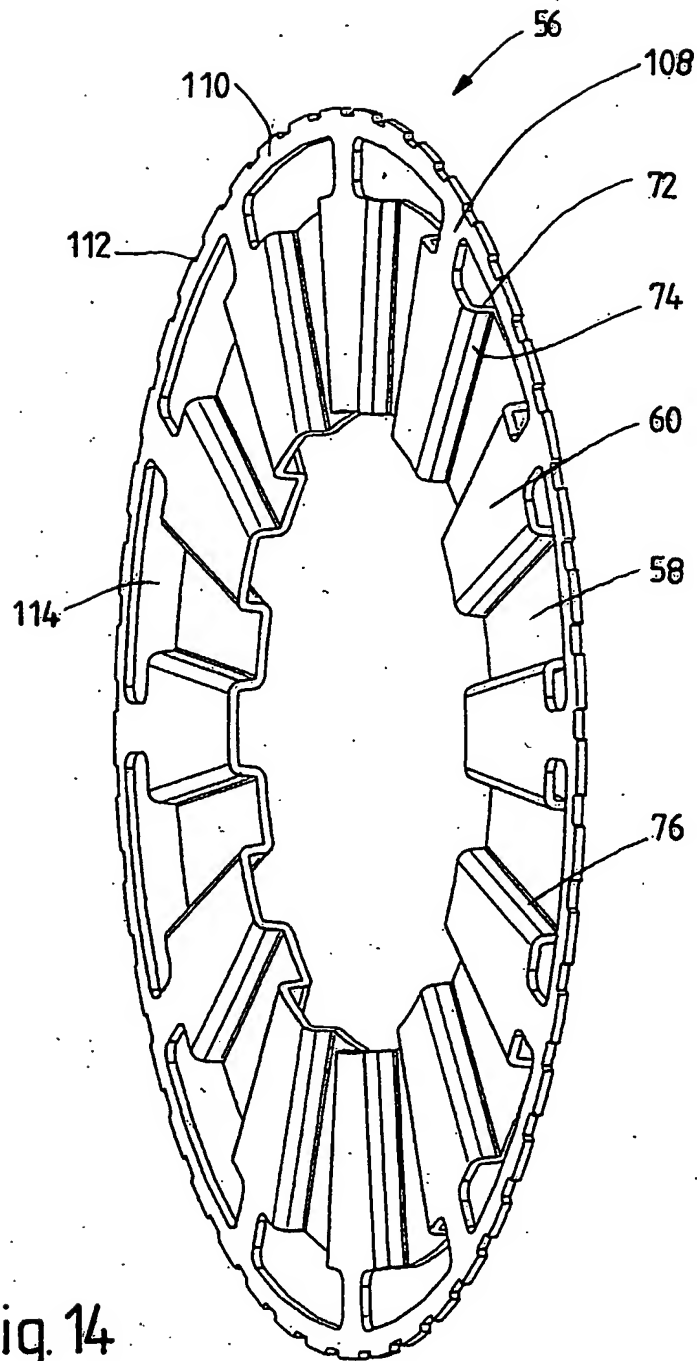


Fig. 14

9/14

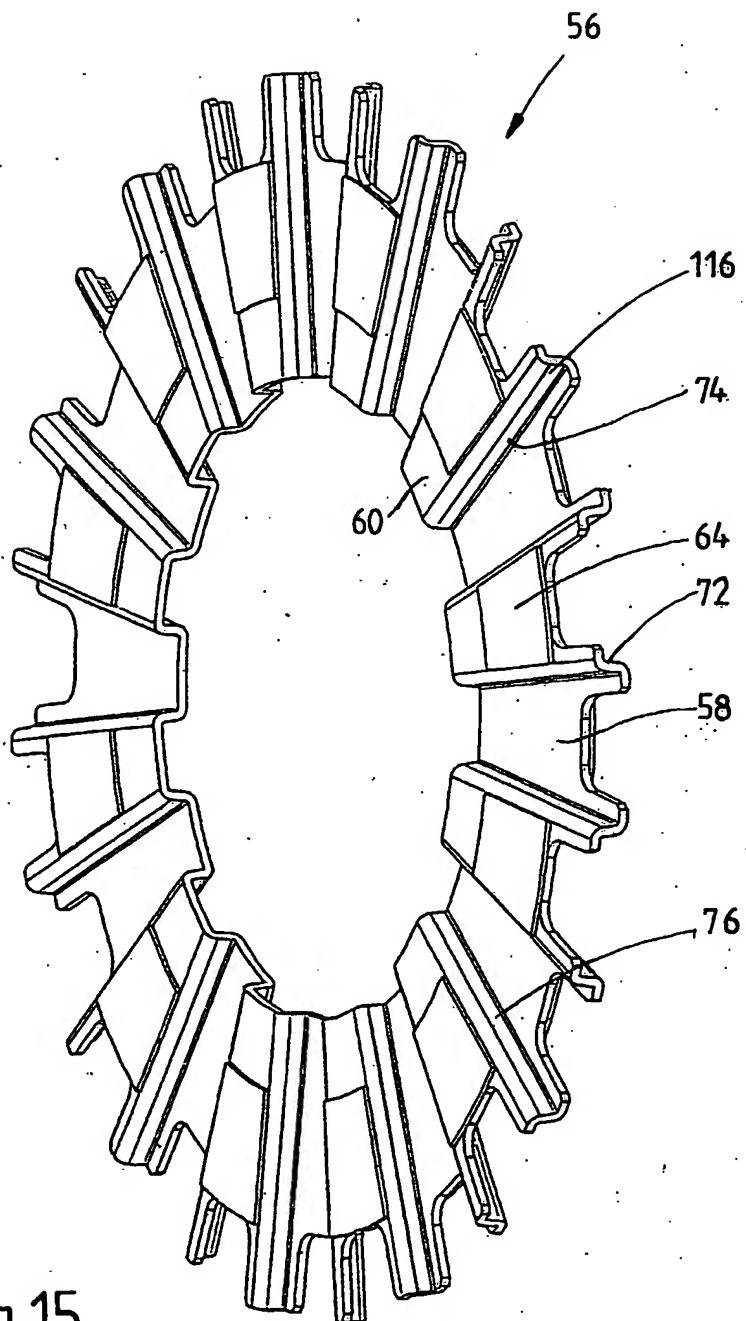


Fig.15

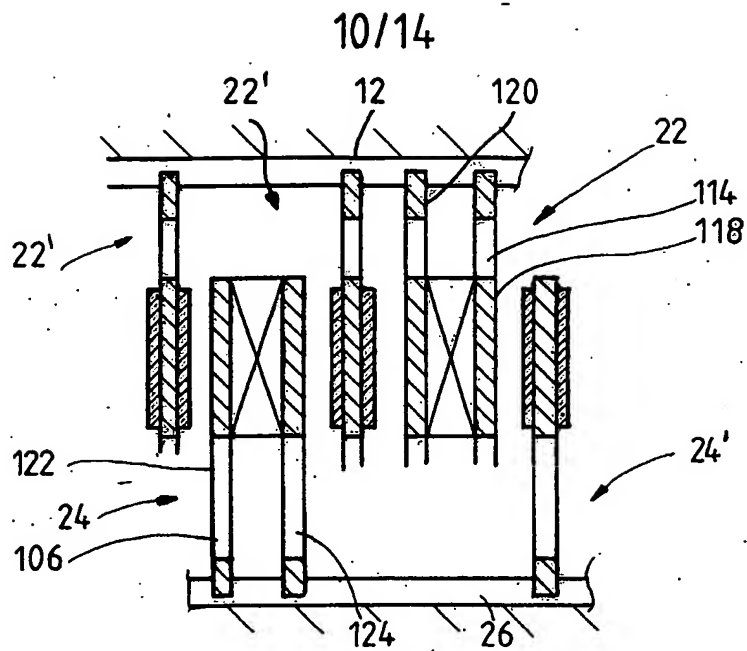


Fig. 16

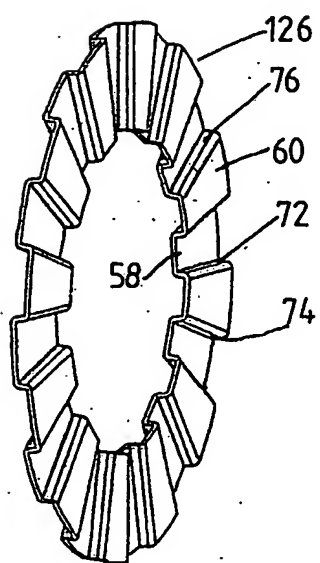


Fig. 17

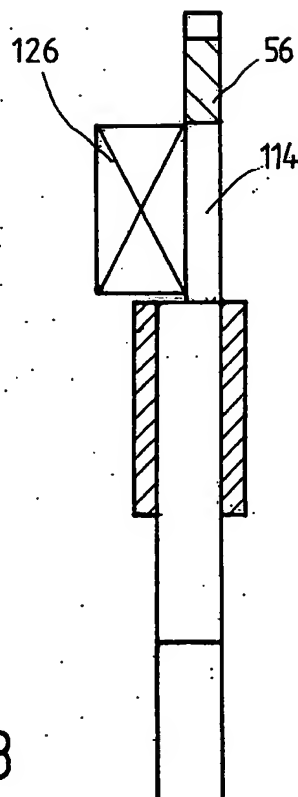
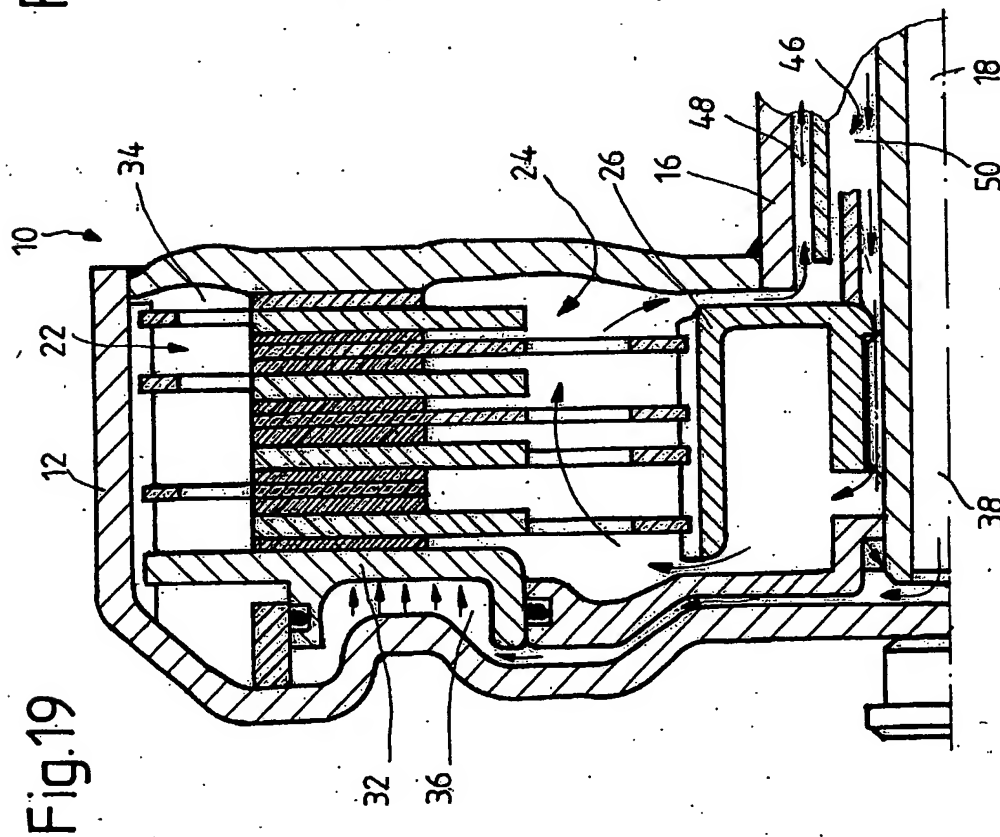
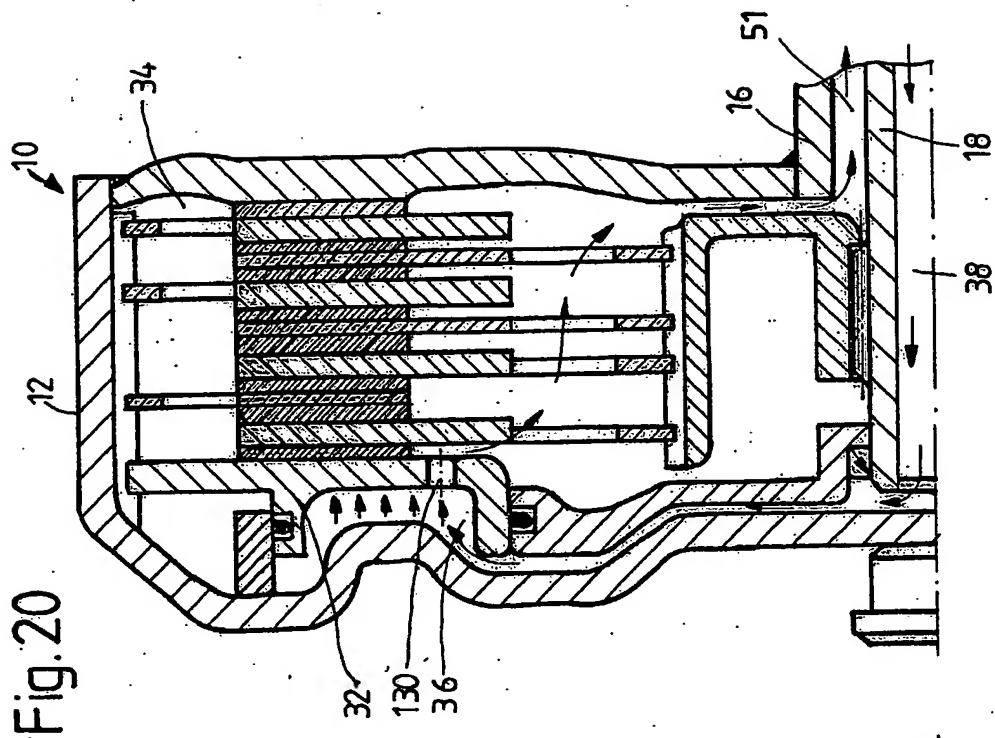


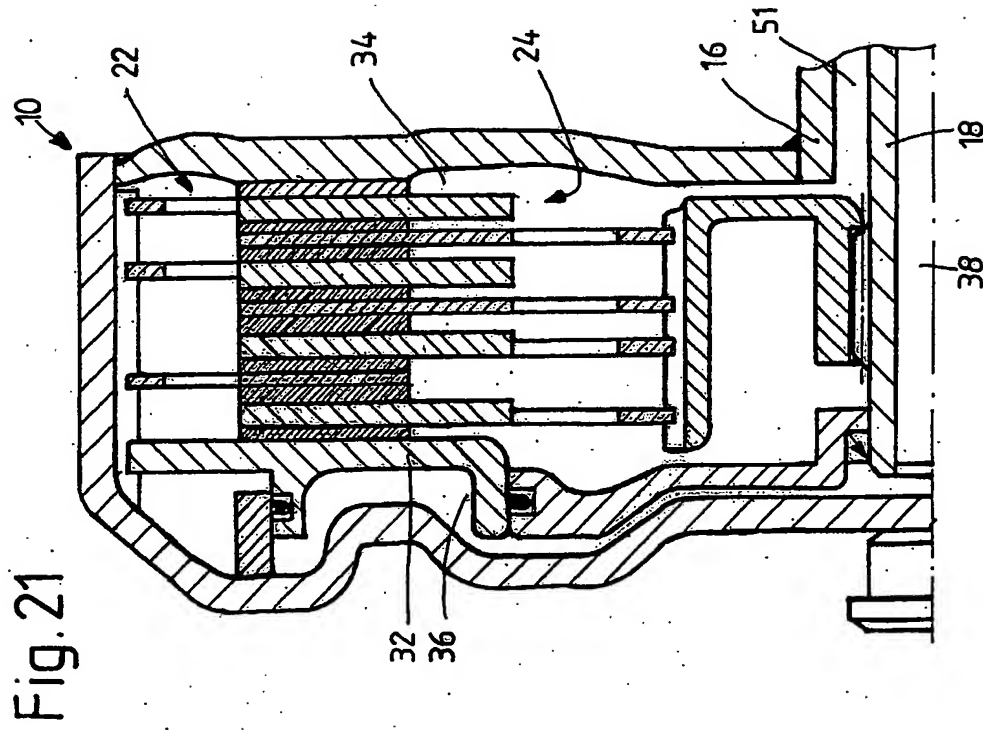
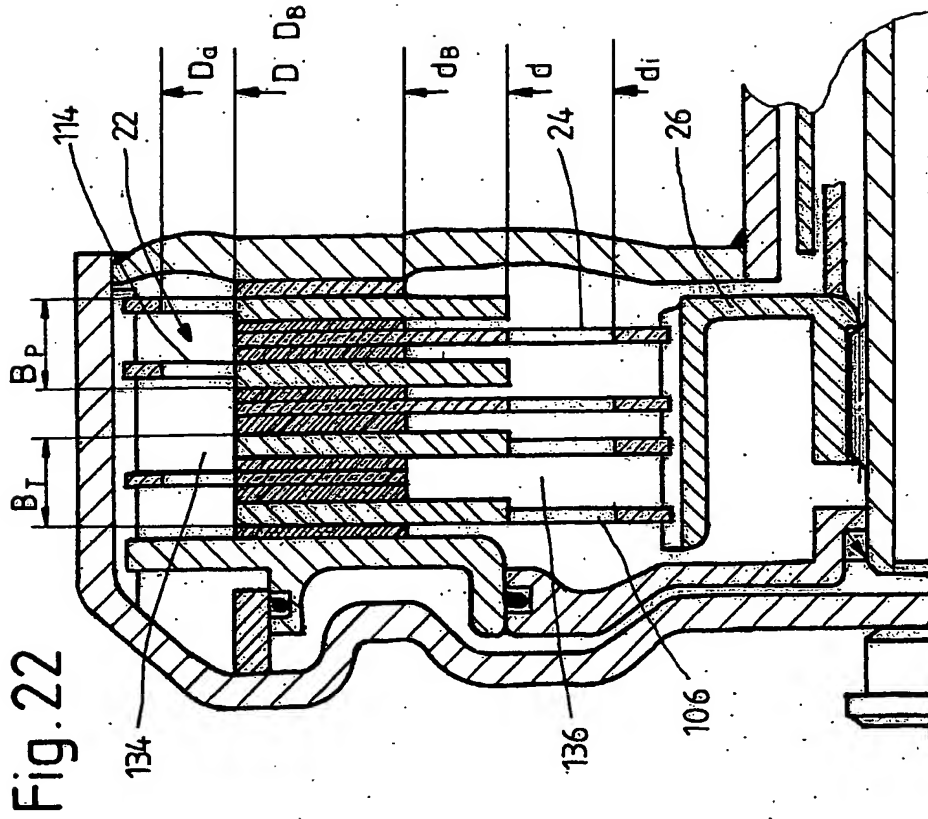
Fig. 18



11/14



12/14



13/14

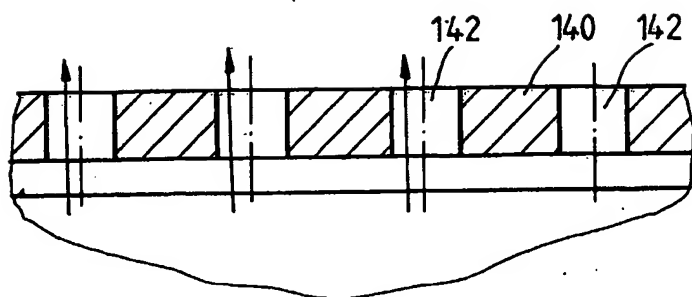


Fig. 23

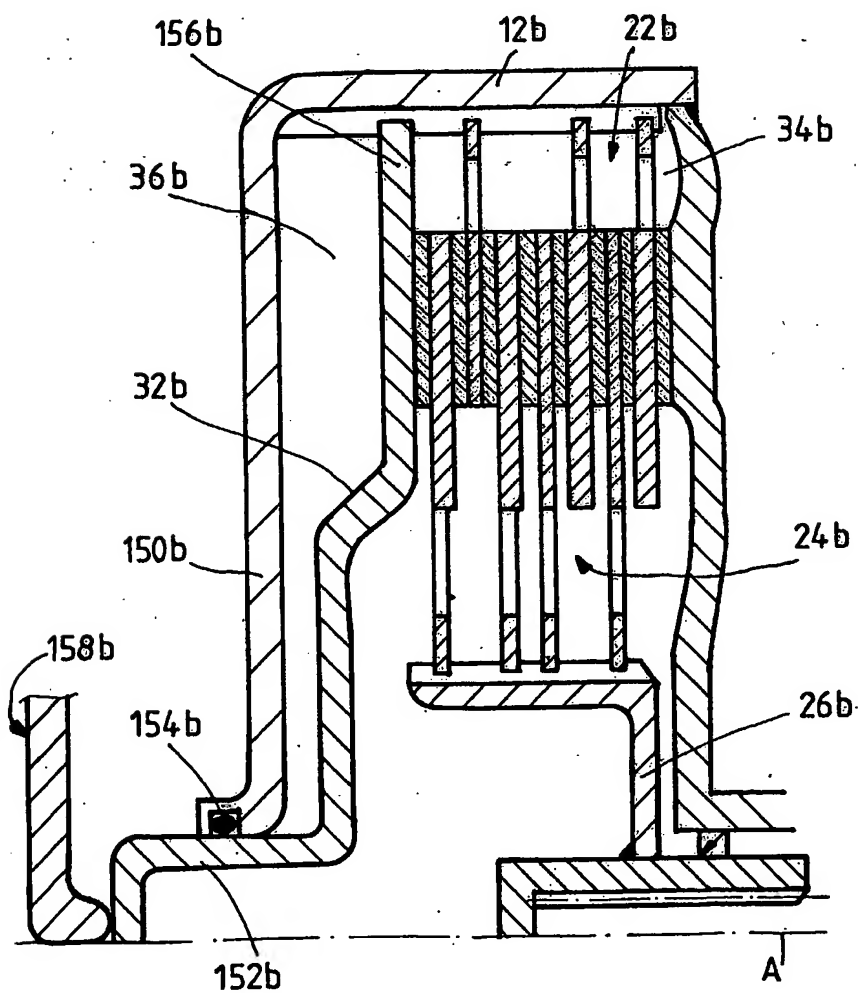


Fig. 24

14/14

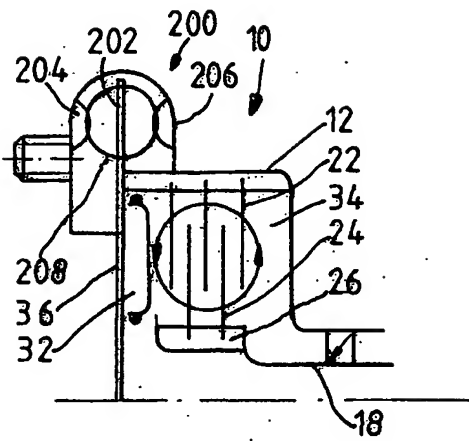


Fig. 25

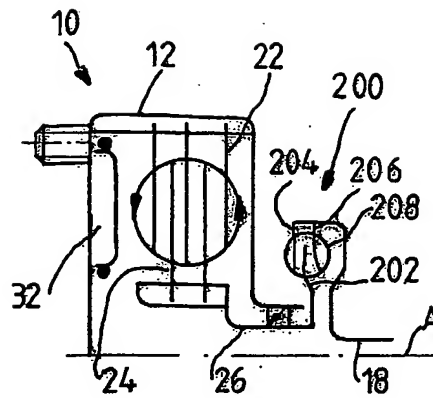


Fig. 26

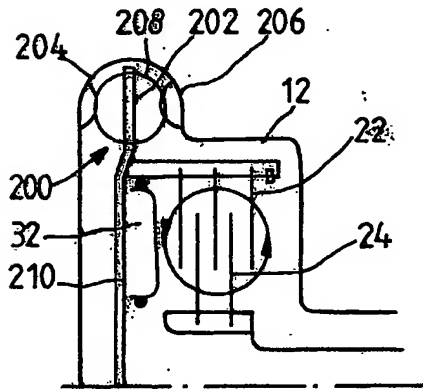


Fig. 27

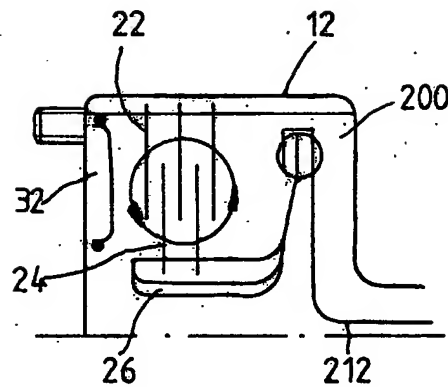


Fig. 28

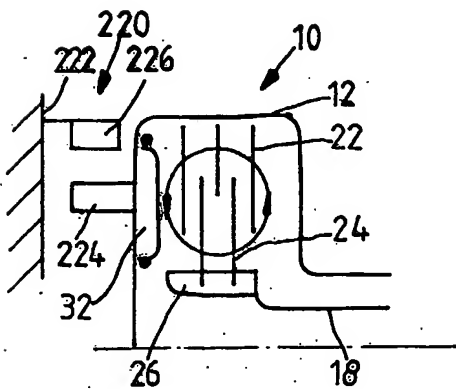


Fig. 29

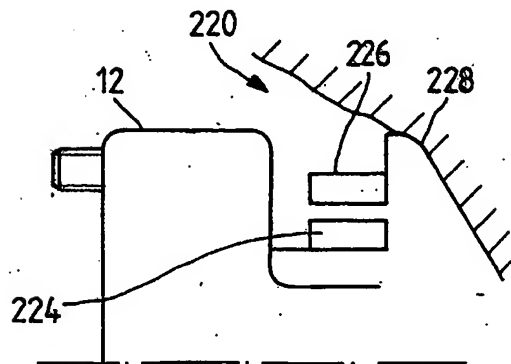


Fig. 30

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No

PCT/EP 02/00899

## A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

IPC 7 F16D13/72

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

## B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

IPC 7 F16D

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

EPO-Internal, PAJ, WPI Data

## C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X A	FR 2 251 747 A (BORG WARNER) 13 June 1975 (1975-06-13)  page 1, line 39 -page 4, line 18 figures 1-5	1,25-27, 29 3,4,6, 12,14, 17,31
X A	FR 1 113 195 A (DESROZIER EDUARD-JEAN) 26 March 1956 (1956-03-26)  page 1, line 1 - line 9 page 2, line 18 - line 47 figures 1,2	1-7,9,14 7,12
	-/-	

☒ Further documents are listed in the continuation of box C.

☒ Patent family members are listed in annex.

\* Special categories of cited documents:

- \*A\* document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance
- \*E\* earlier document but published on or after the international filing date
- \*L\* document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)
- \*O\* document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means
- \*P\* document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

\*T\* later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention

\*X\* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone

\*Y\* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art

\*A\* document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

6 June 2002

Date of mailing of the international search report

21/06/2002

Name and mailing address of the ISA

European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2  
NL - 2280 HV Rijswijk  
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,  
Fax: (+31-70) 340-3016

Authorized officer

J. Giráldez Sánchez

## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No.

PCT/EP 02/00899

C.(Continuation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	US 2 107 954 A (MORTON WADE D ET AL) 8 February 1938 (1938-02-08) page 7, line 43 - line 51 page 10, line 52 - line 65 figures 4,6-8	1,3-6, 12,20
A	US 4 516 672 A (CARAY ANDRE) 14 May 1985 (1985-05-14) abstract figures 3-5	13
A	US 6 142 280 A (KOIKE YASUHIRO) 7 November 2000 (2000-11-07) column 5, line 62 -column 7, line 8 figures 2,3	15,16, 18,27
A	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 009, no. 139 (M-387), 14 June 1985 (1985-06-14) -& JP 60 018623 A (AISHIN WARNER KK), 30 January 1985 (1985-01-30) abstract figure 5	15,19, 25,27
A	FR 2 782 361 A (MANNESMANN SACHS AG) 18 February 2000 (2000-02-18) page 9, line 21 -page 10, line 11 figure 1	28

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

International Application No

PCT/EP 02/00899

Patent document cited in search report		Publication date	Patent family member(s)	Publication date
FR 2251747	A	13-06-1975	US 3897860 A	05-08-1975
			AR 198766 A1	15-07-1974
			AU 6798574 A	23-10-1975
			CA 1005379 A1	15-02-1977
			DE 2422626 A1	28-05-1975
			ES 425493 A1	01-07-1976
			FR 2251747 A1	13-06-1975
			GB 1455467 A	10-11-1976
			IT 1010131 B	10-01-1977
			JP 1013042 C	25-09-1980
			JP 50083656 A	07-07-1975
			JP 55000611 B	09-01-1980
			SE 407447 B	26-03-1979
			SE 7404820 A	20-05-1975
FR 1113195	A	26-03-1956	NONE	
US 2107954	A	08-02-1938	NONE	
US 4516672	A	14-05-1985	FR 2511741 A1	25-02-1983
			DE 3230037 A1	10-03-1983
			ES 275242 U	01-03-1986
			IT 1157691 B	18-02-1987
US 6142280	A	07-11-2000	JP 10030651 A	03-02-1998
JP 60018623	A	30-01-1985	JP 1899252 C	27-01-1995
			JP 6017691 B	09-03-1994
FR 2782361	A	18-02-2000	DE 19837115 A1	25-05-2000
			FR 2782361 A1	18-02-2000
			JP 2000085388 A	28-03-2000
			US 6294854 B1	25-09-2001

# INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internationales Aktenzeichen

PCT/EP 02/00899

## A. KLASSIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES

IPK 7 F16D13/72

Nach der Internationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen Klassifikation und der IPK

## B. RESEARCHIERTE GEBIETE

Researchierter Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbole)

IPK 7 F16D

Researchierte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen, soweit diese unter die researchierten Gebiete fallen

Während der internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Name der Datenbank und evtl. verwendete Suchbegriffe)

EPO-Internal, PAJ, WPI Data

## C. ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN

Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
X A	FR 2 251 747 A (BORG WARNER) 13. Juni 1975 (1975-06-13)  Seite 1, Zeile 39 - Seite 4, Zeile 18 Abbildungen 1-5	1,25-27, 29 3,4,6, 12,14, 17,31
X A	FR 1 113 195 A (DESROZIERS EDOUARD-JEAN) 26. März 1956 (1956-03-26)  Seite 1, Zeile 1 - Zeile 9 Seite 2, Zeile 18 - Zeile 47 Abbildungen 1,2	1-7,9,14  7,12

☒ Weitere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu entnehmen

☒ Siehe Anhang Patentfamilie

\* Besondere Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen :

"A" Veröffentlichung, die den allgemeinen Stand der Technik definiert, aber nicht als besonders bedeutsam anzusehen ist

"E" älteres Dokument, das jedoch erst am oder nach dem internationalen Anmeldedatum veröffentlicht worden ist

"L" Veröffentlichung, die geeignet ist, einen Prioritätsanspruch zweifelhaft erscheinen zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer anderen im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden soll oder die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie ausgeführt)

"O" Veröffentlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, eine Benutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht

"P" Veröffentlichung, die vor dem internationalen Anmeldedatum, aber nach dem beanspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist

"T" Spätere Veröffentlichung, die nach dem internationalen Anmeldedatum oder dem Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist und mit der Anmeldung nicht kollidiert, sondern nur zum Verständnis des der Erfindung zugrundeliegenden Prinzips oder der ihr zugrundeliegenden Theorie angegeben ist

"X" Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann allein aufgrund dieser Veröffentlichung nicht als neu oder auf erfinderscher Tätigkeit beruhend betrachtet werden

"Y" Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann nicht als auf erfinderscher Tätigkeit beruhend betrachtet werden, wenn die Veröffentlichung mit einer oder mehreren anderen Veröffentlichungen dieser Kategorie in Verbindung gebracht wird und diese Verbindung für einen Fachmann naheliegend ist

"Z" Veröffentlichung, die Mitglied derselben Patentfamilie ist

Datum des Abschlusses der internationalen Recherche

6. Juni 2002

Absenddatum des internationalen Recherchenberichts

21/06/2002

Name und Postanschrift der internationalen Recherchenbehörde

Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentlaan 2  
NL - 2280 HV Rijswijk  
Tel (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,  
Fax (+31-70) 340-3010

Bevollmächtigter Bediensteter

J. Giráldez Sánchez



## INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internationales Aktenzeichen

PCT/EP 02/00899

C.(Fortsetzung) ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN		
Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
A	US 2 107 954 A (MORTON WADE D ET AL) 8. Februar 1938 (1938-02-08) Seite 7, Zeile 43 - Zeile 51 Seite 10, Zeile 52 - Zeile 65 Abbildungen 4,6-8 ---	1,3-6, 12,20
A	US 4 516 672 A (CARAY ANDRE) 14. Mai 1985 (1985-05-14) Zusammenfassung Abbildungen 3-5 ---	13
A	US 6 142 280 A (KOIKE YASUHIRO) 7. November 2000 (2000-11-07) Spalte 5, Zeile 62 - Spalte 7, Zeile 8 Abbildungen 2,3 ---	15,16, 18,27
A	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 009, no. 139 (M-387), 14. Juni 1985 (1985-06-14) -& JP 60 018623 A (AISHIN WARNER KK), 30. Januar 1985 (1985-01-30) Zusammenfassung Abbildung 5 ---	15,19, 25,27
A	FR 2 782 361 A (MANNESMANN SACHS AG) 18. Februar 2000 (2000-02-18) Seite 9, Zeile 21 -Seite 10, Zeile 11 Abbildung 1 -----	28

# INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Angaben zu Veröffentlichungen, die zur selben Patentfamilie gehören

Internationales Aktenzeichen

PCT/EP 02/00899

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument	Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie	Datum der Veröffentlichung
FR 2251747 A	13-06-1975	US 3897860 A	05-08-1975
		AR 198766 A1	15-07-1974
		AU 6798574 A	23-10-1975
		CA 1005379 A1	15-02-1977
		DE 2422626 A1	28-05-1975
		ES 425493 A1	01-07-1976
		FR 2251747 A1	13-06-1975
		GB 1455467 A	10-11-1976
		IT 1010131 B	10-01-1977
		JP 1013042 C	25-09-1980
		JP 50083656 A	07-07-1975
		JP 55000611 B	09-01-1980
		SE 407447 B	26-03-1979
		SE 7404820 A	20-05-1975
FR 1113195 A	26-03-1956	KEINE	
US 2107954 A	08-02-1938	KEINE	
US 4516672 A	14-05-1985	FR 2511741 A1	25-02-1983
		DE 3230037 A1	10-03-1983
		ES 275242 U	01-03-1986
		IT 1157691 B	18-02-1987
US 6142280 A	07-11-2000	JP 10030651 A	03-02-1998
JP 60018623 A	30-01-1985	JP 1899252 C	27-01-1995
		JP 6017691 B	09-03-1994
FR 2782361 A	18-02-2000	DE 19837115 A1	25-05-2000
		FR 2782361 A1	18-02-2000
		JP 2000085388 A	28-03-2000
		US 6294854 B1	25-09-2001